

М. 3.

ОТДѢЛЪ ЗЕМЕЛЬНЫХЪ УЛУЧШЕНІЙ.

ГИДРОМЕТРИЧЕСКАЯ ЧАСТЬ ВЪ ТУРКЕСТАНСКОМЪ КРАѢ.

Матеріалы работъ метеорологическаго отдѣла. № V.

— 88 —

**1. О недостаткѣ насыщенія (дефицитѣ влажности) и
способахъ вычисленія его.**

**2. Таблицы для точнаго и приближеннаго вычисленія
недостатка насыщенія.**

Э. Ольдекопъ.

— 88 —

Service Hydrométrique au Turkestan.

1. DU DÉFICIT HYGROMÉTRIQUE ET DES MÉTHODES POUR SON ÉVALUATION

2. TABLES POUR L'ÉVALUATION DU DÉFICIT HYGROMÉTRIQUE.

E. Oldekop.

Tachkent 1917.

A-917B

0.25 2011

Pr. R. Krasnowski
n/m. ENSV Rindik
Rasmietukogu

102807

**I. О недостаткѣ насыщѣнія и способахъ
вычисленія его.**

— 63 —

**1. Du déficit hygrométrique et des métho-
des pour son évaluation.**

О недостаткѣ насыщѣнія (дефицитѣ влажности) и способахъ вычисленія его.

Недостаткомъ насыщѣнія или дефицитомъ влажности (*déficit hygrométrique*) называется одна изъ величинъ, служащихъ для характеристики влажности воздуха. Она представляетъ собою разность между упругостью пара, насыщающаго воздухъ при данной температурѣ, и упругостью пара, имѣющагося въ воздухѣ, т. е. она равняется той упругости пара, которой недостаетъ до полнаго насыщѣнія воздуха. Если обозначить недостатокъ насыщѣнія черезъ d , упругость пара, насыщающаго воздухъ при данной температурѣ, черезъ e , упругость пара, имѣющагося въ воздухѣ (или абсолютную влажность) черезъ a , относительную влажность черезъ r , то связь послѣднихъ трехъ величинъ съ недостаткомъ насыщѣнія, очевидно, выражается слѣдующими формулами:

$$d = e - a;$$

$$d = a \cdot \frac{100 - r}{r}; \quad *)$$

$$d = e \left(1 - \frac{r}{100}\right); \quad *)$$

Недостатокъ насыщѣнія, хотя онъ и не входитъ въ число обычно публикуемыхъ метеорологическихъ элементовъ, является, тѣмъ не менѣе, однимъ изъ наиболѣе важныхъ метеорологическихъ факторовъ, служащихъ для характеристики климата. Главное значеніе его заключается въ томъ, что онъ является необходимымъ для сужденія объ испаряемости.

Какъ извѣстно, испареніе съ водной поверхности опредѣляется двумя величинами: недостаткомъ насыщѣнія и ско-

*) Вторую и третью формулы легко получить изъ первой, если замѣтить, что $r = \frac{a \cdot 100}{e}$

ростью вѣтра, и эти двѣ величины входятъ почти во всѣ формулы, составленныя до сихъ поръ для вычисленія величины испаренія на основаніи метеорологическихъ факторовъ. При примѣненіи этихъ формулъ недостатокъ насыщенія вычисляется какъ разность между упругостью пара при температурѣ поверхности воды и абсолютной влажностью. Конечно, недостатокъ насыщенія, вычисляемый указаннымъ путемъ будетъ нѣсколько отличаться отъ того недостатка насыщенія, который имѣется въ виду въ данной статьѣ и который относится не къ температурѣ воды, а къ температурѣ воздуха и вычисляется по одной изъ формулъ, указанныхъ въ началѣ статьи. Однако, послѣдній недостатокъ насыщенія, хотя и не являющийся точною мѣрою интенсивности испаренія для отдѣльныхъ водныхъ поверхностей (температура которыхъ, конечно, можетъ быть различной), все же, совместно со скоростью вѣтра, представляетъ собою относительную мѣру такъ называемой испаряемости, т. е. онъ позволяетъ при прочихъ равныхъ условіяхъ, сравнивать между собою испаряющую способность воздуха въ различныхъ климатическихъ условіяхъ.

Изъ сказаннаго легко уяснить себѣ большое практическое значеніе недостатка насыщенія. Очевидно, что онъ будетъ играть большую роль во всѣхъ вопросахъ, такъ или иначе связанныхъ съ испареніемъ воды, какъ непосредственно съ открытыхъ водныхъ поверхностей, такъ и черезъ почву или растительный покровъ. Какъ извѣстно, непосредственное измѣреніе испаренія въ большинствѣ случаевъ сопряжено съ такими затрудненіями, что по необходимости приходится пытаться опредѣлить его величину косвеннымъ путемъ, обращаясь къ тѣмъ метеорологическимъ факторамъ, отъ которыхъ оно зависитъ, т. е. прежде всего къ недостатку насыщенія. Особенно широкое поле примѣненія недостатка насыщенія открывается, повидимому, въ сельско-хозяйственной метеорологіи и гидрологіи, для которыхъ вопросъ объ испареніи, особенно съ поверхности почвъ и растительнаго покрова, является кардинальнымъ. Хотя практическое примѣненіе недостатка насыщенія сильно затрудняется отсутствіемъ уже вычисленныхъ величинъ этого элемента въ публикаціяхъ метеорологическихъ учреждений, все же нѣтъ недостатка въ попыткахъ выяснить при помощи его сложныя явленія испаренія воды въ природѣ. Въ качествѣ примѣровъ такихъ попытокъ въ области вопроса о транспираціи растений можно привести, на примѣръ, слѣдующія формулы Рыкачева и Срезневскаго:

1) формула Рыкачева: $e = Ad + Bvd + C \sin^2 h \cdot d$, гдѣ e = испаре-

ніе съ дерна, d = недостатокъ насыщєнія, v = скорость вѣтра, i = число часовъ сїянїя солнца на каждыя 10 часовъ, h = средняя высота солнца за данный срокъ, A , B , и C постоянныя.

2) формула Срезневскаго *) представляетъ собою видоизмѣненіе извѣстной формулы Дальтона для испаренїя съ водной поверхности: $e = Cd$ (въ которой буквы имѣють прежнее значенїе). Срезневскїй показаль, что для транспираціи черезъ устьяца растенїй постоянная C пропорціональна относительной влажности.

Въ области гидрологіи можно указать на попытку автора дать формулу для вычисленїя суммарной величины испаренїя (а также стока) съ поверхности рѣчныхъ бассейновъ на основанїи метеорологическихъ факторовъ, осадковъ и недостатка насыщєнія**). Формула эта имѣеть слѣдующїй видъ:

$$e = cd. \operatorname{tgh} \frac{p}{cd},$$

гдѣ символъ tgh представляетъ собою функцію гиперболическїй тангенсъ, e = сумма испаренїя за зимнее или лѣтнее полугодїе въ мм., p = сумма осадковъ за тотъ же срокъ, d = среднїй недостатокъ насыщєнія, C = постоянная, равная для зимняго полугодїя 96, а для лѣтняго полугодїя 136 мм.

Какъ видно, хотя бы изъ вышеприведенныхъ примѣровъ, нѣтъ недостатка въ попыткахъ примѣненїя разсматриваемаго метеорологическаго фактора къ рѣшенїю важныхъ въ практическомъ отношенїи вопросовъ. Все же нельзя не признать, что область примѣненїя недостатка насыщєнія могла бы быть несравненно шире, чѣмъ это наблюдается въ современной метеорологической литературѣ. Причиной недостаточнаго вниманїя, удѣляемаго разсматриваемому элементу, нужно считать какъ отсутствїе его въ обычныхъ публикаціяхъ метеорологическихъ учреждений, такъ и нѣкоторыя своеобразныя затрудненїя, встрѣчающїяся при попыткахъ вычисленїя его на основанїи среднїхъ мѣсячныхъ или годовыхъ величинъ другихъ элементовъ. Облегчить вычисленїе недостатка насыщєнія и тѣмъ способствовать болѣе широкому примѣненїю его при различныхъ изслѣдованїяхъ и является цѣлью настоящей работы.

Ввиду отсутствїя недостатка насыщєнія среди элементовъ обычно публикуемыхъ въ изданїяхъ метеорологическихъ уч-

*) Срезневскїй: Объ испаренїи съ поверхности человѣческаго тѣла и растенїй.

***) Ольдекопъ: «Объ испаренїи съ поверхности рѣчныхъ бассейновъ». Томъ IV Сборника трудовъ, исполненныхъ студентами при метеорологической обсерваторїи Императорскаго Юрьевскаго университета.

режденій, нерѣдко приходится вычислять эту величину на основаніи другихъ метеорологическихъ элементовъ, пользуясь одной пѣвъ формулъ, приведенныхъ въ началѣ работы. При этомъ, если вычислять недостатокъ насыщѣнія отдѣльно для каждаго срочнаго наблюденія, то среднее (наприм. за мѣсяць) изъ этихъ величинъ можно назвать истиннымъ среднимъ недостаткомъ насыщѣнія*). Если же, ради сокращенія количества работы или за неимѣніемъ данныхъ за срочныя наблюденія, вычислять недостатокъ насыщѣнія прямо на основаніи мѣсячныхъ среднихъ температуры, абсолютной или относительной влажности, то оказывается, что вычисленная такимъ способомъ величина всегда меньше истиннаго средняго недостатка насыщѣнія.

На этотъ фактъ, повидимому впервые, обратилъ вниманіе Вейраухъ, въ статьѣ, помѣщенной въ Bull. de la soc. natur. Moscou 1884 т. I и II, въ которой подробно разобраны причины, обуславливающія это явленіе. Отсылая къ указанному труду за теоретическими доказательствами, ограничиваемся лишь иллюстраціей этого вопроса практическимъ примѣромъ. Въ нижеслѣдующей табличкѣ приведены подѣ графами d , d_1 , d_2 , d_3 величины недостатка насыщѣнія, вычисленные различными способами: d = истинное среднее недостатка насыщѣнія, вычисленное по отдѣльнымъ срочнымъ наблюденіямъ, d_1 = недостатокъ насыщѣнія, вычисленный на основаніи мѣсячныхъ**) среднихъ величинъ средней температуры и абсолютной влажности, по формуламъ $d_1 = e - a$; d_2 = недостатокъ насыщѣнія, вычисленный на основаніи среднихъ величинъ абсолютной и относительной влажности по формулѣ $d_2 = a \frac{100 - r}{r}$; d_3 = недостатокъ насыщѣнія, вычисленный на основаніи среднихъ величинъ температуры и относительной влажности по формулѣ $d_3 = e \left(1 - \frac{r}{100}\right)$; величины a , e и r имѣютъ прежнее значеніе; t = средняя температура. Всѣ данныя относятся къ Запорожской станціи Гидрометрической части въ Туркестанѣ за 1912/13 гидрологическій годъ***).

*) Мы не касаемся тутъ вопроса, насколько суточное среднее изъ 3-хъ срочныхъ наблюденій (въ 7 ч. утра, 1 ч. дня и 9 час. вечера) для недостатка насыщѣнія соотвѣтствуетъ суточному среднему, наприм., изъ ежечасныхъ наблюденій.

**) Въ графахъ зимнее полугодіе, лѣтнее полугодіе и годъ недостатокъ насыщѣнія вычислялся на основаніи полугодовыхъ и годовыхъ среднихъ.

***). См. отчетъ Гидрометрической части въ Туркестанѣ за 1913 годъ. Въ отчетахъ гидрометрической части, помимо остальныхъ метеорологическихъ элементовъ, печатаются также и величины недостатка насыщѣнія.

Запорожская станція 1912/13 г.

	d	t	e	a	r	d ₁	d ₂	d ₃	d ₁ -d	d ₂ -d	d ₃ -d
X	7,3	14,6	12,4	5,9	50	6,4	5,9	6,2	-0,9	-1,4	1,1
XI	3,1	6,2	7,1	4,6	67	2,5	2,3	2,3	-0,6	-0,8	-0,8
XII	1,5	2,7	5,5	4,2	77	1,3	1,3	1,3	-0,2	-0,2	-0,2
I	1,1	2,5	5,5	4,4	81	1,1	1,0	1,0	0,0	-0,1	-0,1
II	1,5	1,5	5,1	3,9	76	1,2	1,2	1,2	-0,3	-0,3	-0,3
III	3,5	6,4	7,2	4,2	62	3,0	2,6	2,7	-0,5	-0,9	-0,8
IV	4,8	12,7	10,9	7,0	66	3,9	3,6	3,7	-0,9	-1,2	-1,1
V	12,4	23,0	20,9	9,3	47	11,6	10,5	11,1	-0,8	-1,9	-1,3
VI	17,3	26,1	25,1	8,7	36	16,4	15,5	16,1	-0,9	-1,8	-1,2
VII	21,9	29,4	30,4	9,7	33	20,7	19,7	20,4	-1,2	-2,2	-1,5
VIII	17,9	25,2	23,8	7,1	32	16,7	15,1	16,2	-1,2	-2,8	-1,7
IX	13,1	20,8	18,2	6,2	37	12,0	10,6	11,5	-1,1	-2,5	-1,6
Зимн. полуг.	3,0	5,7	6,8	4,5	69	2,3	2,0	2,1	-0,7	-1,0	-0,9
Лѣтн. полуг.	14,6	22,9	20,7	8,0	42	12,7	11,0	12,0	-1,9	-3,6	-2,6
Годь.	8,8	14,3	12,1	6,3	55	5,8	5,2	5,4	-3,0	-3,6	-3,4

Таблица эта вполне подтверждаетъ вышеприведенное положеніе, а именно, что недостатокъ насыщенія, вычисленный на основаніи среднихъ величинъ другихъ метеорологическихъ элементовъ всегда меньше истиннаго, причемъ разность сравнительно весьма велика. Дѣйствительно, для годовыхъ среднихъ ошибка доходитъ до 3,6 мм. (=25⁰/₀); для мѣсячныхъ среднихъ ошибки нѣсколько меньше, но все же онѣ и тутъ доходятъ до 2,8 мм. Очевидно, что при такой величинѣ ошибокъ вычисленіе недостатка насыщенія непосредственно на основаніи мѣсячныхъ среднихъ (по вышеприведеннымъ формуламъ) недопустимо.

Вопросъ объ упрощеніи способа вычисленія недостатка насыщенія неоднократно затрагивался въ литературѣ, ввиду большого практическаго значенія этой величины и ввиду весьма большой работы, сопряженной съ вычисленіемъ недостатка насыщенія на основаніи отдѣльныхъ срочныхъ наблюдений.

Вейраухъ въ упомянутой выше работѣ, не находя возможнымъ вычислять недостатокъ насыщенія иначе, какъ только на основаніи отдѣльныхъ срочныхъ наблюдений, все же предлагаетъ извѣстное упрощеніе при этихъ вычисленіяхъ за-

ключающееся въ слѣдующемъ. Очевидно, что, на основаніи формулы $d = e - a$, истинный средній недостатокъ насыщенія получается по формулѣ

$$d = \frac{1}{n} \Sigma e - \frac{1}{n} \Sigma a$$

гдѣ n = число наблюдений, d , e и a имѣютъ прежнее значеніе.

Величина $\frac{1}{n} \Sigma a$ представляетъ собою, очевидно, среднюю мѣсячную абсолютную влажность, всегда публикуемую въ таблицахъ ежемѣсячныхъ выводовъ изъ наблюдений метеорологическихъ станцій. Для опредѣленія величины d остается, поэтому, вычислить лишь величину $\frac{1}{n} \Sigma e$. Вейраухъ предлагаетъ при подсчетѣ этой величины пользоваться методомъ, нерѣдко употребляемымъ при подсчетахъ въ статистикѣ. Для этой цѣли весь интервалъ, въ предѣлахъ котораго колеблется температура за данный мѣсяць, дѣлится на извѣстное число равныхъ частей, объемомъ каждая въ 1 градусъ: наприм., отъ $5^{\circ},0$ до $5^{\circ},9$; $6^{\circ},0$ - $6^{\circ},9$ и т. д., и затѣмъ, просматривая по порядку всѣ срочныя наблюденія надъ температурой за этотъ мѣсяць, обозначаютъ на листѣ бумаги черточкой каждую температуру въ томъ интервалѣ, къ которому она относится. Послѣ этого достаточно сосчитать для каждаго интервала число черточекъ и помножить на него величину e (=упругость насыщающаго пара, соответствующая средней для интервала температурѣ). Въ вышеприведенныхъ примѣрахъ, очевидно, необходимо брать e для температуръ $5^{\circ},45$, $6^{\circ},45$ и т. д. Сумма этихъ произведеній и даетъ намъ искомую величину Σe . Упрощеніе, достигаемое этимъ методомъ, заключается, очевидно, въ томъ, что мы, считая величину e за постоянную въ предѣлахъ каждаго интервала, не вычисляемъ ея отдѣльно для каждой температуры, а находимъ сразу Σe для всѣхъ температуръ, падающихъ на данный интервалъ. Подставляя найденную величину Σe въ вышеприведенную формулу, находимъ величину недостатка насыщенія. Что касается точности этого метода, то, какъ показали вычисленія, она является для практики вполне достаточной. Единственнымъ недостаткомъ его является то, что онъ применимъ лишь при наличности отдѣльныхъ срочныхъ наблюдений (которыя далеко не всегда публикуются), а также то, что онъ, несмотря на извѣстное сокращеніе работы, все же еще весьма мѣшкотенъ.

Другой способъ упрощеннаго вычисленія недостатка насыщенія былъ предложенъ авторомъ въ вышеупомянутой ра-

ботѣ. Сущность его заключается въ слѣдующемъ: если для данной станціи вычислить для извѣстнаго числа мѣсяцевъ какъ истинныя величины недостатка насыщѣнія (исходя изъ срочныхъ наблюдѣній и пользуясь для этого хода бы вышеуказаннымъ методомъ Вейрауха), такъ и приближенныя значенія недостатка насыщѣнія, на основаніи мѣсячныхъ среднихъ абсолютной и относительной влажности, и если нанести на графикъ какъ абсциссы величины d_2 (приближенныя величины недостатка насыщѣнія), а какъ ординаты величины $d_2 - d$ (= отклоненія приближенныхъ величинъ отъ истинныхъ), то оказывается, что между указанными величинами существуетъ довольно хорошо выраженная зависимость, выражающаяся на графикѣ въ видѣ прямой линіи или же, аналитически, въ формѣ линейнаго уравненія. Очевидно, что, разъ это уравненіе найдено, дальнѣйшее непосредственное вычисленіе точныхъ величинъ недостатка насыщѣнія (сопряженное, какъ мы выше указывали, съ большой затратой труда), становится излишнимъ. Достаточно тогда вычислять уже только приближенныя величины и придавать къ нимъ вычисляемая по вышеуказанному уравненію поправки, для полученія точныхъ величинъ недостатка насыщѣнія. Точность результатовъ, получаемыхъ по этому способу, въ общемъ, достаточна для практическихъ надобностей: ошибки рѣдко превосходятъ нѣсколько десятыхъ долей мм. Главный же недостатокъ этого способа заключается въ томъ, что коэффициенты уравненія, выражающаго зависимость $d_2 - d$ отъ d_2 , различны для различныхъ станцій, и, вслѣдствіе этого, приходится опредѣлять ихъ отдѣльно для каждой станціи. Сказанное можно подтвердить нижеслѣдующими тремя примѣрами, дающими зависимость $d_2 - d$ отъ d для трехъ различныхъ станцій: Юрьева, Орла и Праги.

$$\text{Юрьевъ: } d_2 - d = 0,138 d_2 - 0,06$$

$$\text{Орель: } d_2 - d = 0,234 d_2 - 0,05$$

$$\text{Прага: } d_2 - d = 0,185 d_2 - 0,06$$

Такимъ образомъ, разсматриваемый способъ, хотя онъ, при большомъ числѣ мѣсяцевъ, для которыхъ требуется вычислить недостатокъ насыщѣнія, и можетъ значительно сократить работу, все же является для практики еще недостаточно удобнымъ.

Наконецъ, необходимо упомянуть еще объ одномъ способѣ упрощеннаго вычисленія недостатка насыщѣнія, указанномъ профессоромъ Срезневскимъ въ статьѣ „О влажности воздуха“ (въ трудахъ съѣзда по улучшенію отечественныхъ лечебныхъ мѣстностей 1915 г. Вып. VI стр. 377). Срезневскій нашель,

на основаніи наблюденій Юрьевской обсерваторіи, что для лѣтнихъ мѣсяцевъ существуетъ весьма тѣсная связь между средними величинами относительной влажности и недостатка насыщения. Въ нижеслѣдующей табличкѣ приводятся уравненія, позволяющія по средней величинѣ относительной влажности (r) вычислять среднюю величину недостатка насыщения (d). Рядомъ съ каждымъ уравненіемъ, для характеристики точности даваемыхъ имъ результатовъ, приводятся и коэффициенты корреляціи (R), между r и d . Замѣтимъ, что чѣмъ ближе величина этого коэффициента къ ± 1 , тѣмъ тѣснѣе связь между разсматриваемыми величинами. Предѣльная величина ± 1 указываетъ на то, что между данными величинами существуетъ математически строгая линейная зависимость).

Май	$r+4,92d=92,5$;	$R=-0,995$
Іюнь	$r+4,59d=94,4$;	$R=-0,999$
Іюль	$r+4,55d=94,9$;	$R=-0,997$
Августъ	$r+4,94d=95,9$;	$R=-0,996$

Какъ показываютъ значенія коэффициента корреляціи, весьма близкія къ -1 , формулы эти даютъ очень хорошія результаты. Однако, если попытаться приложить эти формулы къ наблюденіямъ Запорожской станціи, приведеннымъ на стр. 9, вычисляя недостатокъ насыщения на основаніи среднихъ мѣсячныхъ величинъ относительной влажности, то получаются результаты весьма далекія отъ истины. Дѣйствительно, подставляя въ вышеприведенныя формулы соответствующія величины относительной влажности, взятые изъ указанной таблицы, находимъ слѣдующія результаты:

Май:	d по формулѣ :	9,2 ;	d истинный :	12,4
Іюнь:	„ „ „	: 12,7 ;	„ „	: 17,3
Іюль:	„ „ „	: 13,6 ;	„ „	: 21,9
Августъ	„ „ „	: 12,9 ;	„ „	: 17,9

Ошибки вычисленныхъ величинъ весьма велики, достигая для іюля даже 8,3 мм. Очевидно, что разсматриваемыя формулы, хотя и дающія, повидимому, весьма хорошіе результаты для Юрьева, не обладаютъ сколько-нибудь общимъ значеніемъ, на что, впрочемъ, указываетъ и профессоръ Срезневскій.

Покончивъ съ разборомъ предложенныхъ до сихъ поръ способовъ сокращеннаго вычисленія недостатка насыщения, обратимся къ разсмотрѣнію новаго способа, основаннаго на слѣдующихъ соображеніяхъ. Разсмотримъ разность $d-d_1^*$), гдѣ

*) Замѣтимъ, что какъ видно изъ приведенной на стр. 9 таблицы, изъ всѣхъ трехъ разностей $d-d_1$, $d-d_2$, $d-d_3$, первая является, въ общемъ, наименьшей.

d = точное значеніе недостатка насыщениа, а d_1 = приближенное значеніе его, вычисленное на основаніи средних (наприм. мѣсячныхъ), величинъ температуры и абсолютной влажности. Очевидно, что

$$d = \frac{1}{m} \sum e - \frac{1}{m} \sum a ;$$

$$d_1 = e_1 - a_1 ;$$

гдѣ e = упругость насыщающаго пара для температуры t отдѣльнаго срочнаго наблюденія, a = абсолютная влажность отдѣльнаго срочнаго наблюденія, m = число наблюденій, e_1 = упругость насыщающаго пара для средней мѣсячной температуры, a_1 = средняя мѣсячная величина абсолютной влажности. Если принять во вниманіе, что $a_1 = \frac{1}{m} \sum a$, то, очевидно, что

$$d - d_1 = \frac{1}{m} \sum e - e_1 ;$$

Такимъ образомъ, разность $d - d_1$, обусловливается тѣмъ, что упругость пара, соотвѣтствующая мѣсячной средней температурѣ, не равна средней изъ отдѣльныхъ упругостей пара, соотвѣтствующихъ температурамъ отдѣльныхъ срочныхъ наблюденій, т. е. очевидно, что систематическое отклоненіе величины d_1 отъ d объясняется тѣмъ, что упругость пара не есть линейная функція температуры.

Попытаемся выразить разность $d - d_1$, или, что то же, $\frac{1}{m} \sum e - e_1$ математически, пользуясь тѣмъ, что зависимость упругости пара отъ температуры является извѣстной. Пусть

$$e = \text{упругость насыщающаго пара}$$

$$t = \text{температура}$$

$$e = f(t).$$

и пусть дано $m = n + 1$ срочное наблюденіе надъ температурой, заключающіяся въ интервалѣ отъ t_{\min} до t_{\max} . Относительно этихъ наблюденій сдѣлаемъ предположеніе, что они въ указанномъ интервалѣ распределены равномерно черезъ равные промежутки $h = \frac{t_{\max} - t_{\min}}{n}$. Очевидно, что если среднюю мѣсячную температуру обозначить черезъ t_0 , мы находимъ для искомой величины $\frac{1}{m} \sum e - e_1$ слѣдующее выраженіе.*)

*) Предполагается, что n четное число. Сущность дальнѣйшихъ выкладокъ, очевидно, не измѣнится, если n будетъ нечетнымъ.

$$\frac{1}{m} \Sigma e - e_1 = \frac{1}{n+1} \left\{ f\left(t_0 - \frac{nh}{2}\right) + f\left[t_0 - \left(\frac{n}{2} - 1\right)h\right] + \dots + f(t_0 - h) + f(t_0) + f(t_0 + h) + f(t_0 + 2h) + \dots + f\left(t_0 + \frac{nh}{2}\right) \right\} - f(t_0);$$

Значение послѣдней разности легко выясняется разложениемъ отдѣльныхъ слагаемыхъ уменьшаемаго въ ряды Тейлора.

$$\begin{aligned} f(t_0) &= f(t_0) \\ f(t_0 + h) &= f(t_0) + h f'(t_0) + \frac{h^2}{2} f''(t_0) + \frac{h^3}{6} f'''(t_0 + \Theta_1 h) \\ f(t_0 - h) &= f(t_0) - h f'(t_0) + \frac{h^2}{2} f''(t_0) - \frac{h^3}{6} f'''(t_0 - \Theta_1' h) \\ f(t_0 + 2h) &= f(t_0) + 2h f'(t_0) + \frac{2^2 h^2}{2} f''(t_0) + \frac{2^3 h^3}{6} f'''(t_0 + \Theta_2 2h) \\ f(t_0 - 2h) &= f(t_0) - 2h f'(t_0) + \frac{2^2 h^2}{2} f''(t_0) - \frac{2^3 h^3}{6} f'''(t_0 - \Theta_2' 2h) \\ &\dots \\ f\left(t_0 + \frac{nh}{2}\right) &= f(t_0) + \frac{nh}{2} f'(t_0) + \frac{n^2 h^2}{2^2 \cdot 2} f''(t_0) + \frac{n^3 h^3}{2^3 \cdot 6} f'''(t_0 + \Theta_v \frac{nh}{2}) \\ f\left(t_0 - \frac{nh}{2}\right) &= f(t_0) - \frac{nh}{2} f'(t_0) + \frac{n^2 h^2}{2^2 \cdot 2} f''(t_0) + \frac{n^3 h^3}{2^3 \cdot 6} f'''(t_0 - \Theta_v' \frac{nh}{2}) \end{aligned}$$

Величины $\Theta_1, \Theta_1', \Theta_2, \Theta_2'$ и т. д. имѣютъ различныя значенія, заключающіяся между 0 и 1.

Складывая правыя и лѣвыя стороны этихъ равенствъ, находимъ:

$$\begin{aligned} f(t_0) + f(t_0 + h) + f(t_0 - h) + \dots + f\left(t_0 + \frac{nh}{2}\right) + f\left(t_0 - \frac{nh}{2}\right) &= (n+1) f(t_0) + \\ + 2 \cdot \frac{h^2}{2} f''(t_0) [1^2 + 2^2 + \dots + \frac{n^2}{2^2}] + \frac{h^3}{6} f'''(t_0 + \Theta \frac{nh}{2}) \cdot [1^3 + 2^3 + \dots + \frac{n^3}{2^3}] - \\ - \frac{h^3}{6} f'''(x_0 - \Theta' \frac{nh}{2}) \cdot [1^3 + 2^3 + \dots + \frac{n^3}{2^3}] &= (n+1) f(t_0) + h^2 f''(t_0) \cdot \left(\frac{n^3}{24} + \frac{n^2}{8} + \frac{n}{12}\right) + \\ + \frac{h^3}{6} [1^3 + 2^3 + \dots + \frac{n^3}{2^3}] \cdot [f'''(x_0 + \Theta \frac{nh}{2}) - f'''(x_0 - \Theta' \frac{nh}{2})] &= \\ = (n+1) f(t_0) + h^2 f''(t_0) \cdot \frac{(n+1)(n^2 + 2n)}{24} + \frac{h^3}{6} \cdot \frac{n^4 + 4n^3 + n^2}{64} \cdot [f'''(x_0 + \Theta \frac{nh}{2}) - \\ - f'''(x_0 - \Theta' \frac{nh}{2})]; \end{aligned}$$

Подставляя найденное выраженіе въ вышеприведенное выраженіе для величины $\frac{1}{m} \Sigma e - e_1$, находимъ:

$$\frac{1}{m} \Sigma e - e_1 = h^2 f''(t_0) \cdot \frac{n^2 + 2n}{24} + \frac{h^3 (n^4 + 4n^3 + 4n^2)}{384(n+1)} \cdot [f'''(x_0 + \Theta \frac{nh}{2}) - f'''(x_0 - \Theta \frac{nh}{2})];$$

Если обозначить амплитуду колебанія температуры въ теченіе даннаго періода черезъ $A = t_{\max} - t_{\min}$, а число наблюденныхъ температуръ черезъ m , то, принимая во вниманіе равенства $n = m - 1$; $h = \frac{A}{n} = \frac{A}{m-1}$, можно нѣсколько упростить вышеприведенную формулу. Дѣйствительно, если вмѣсто n и h подставить указанные выраженія, то находимъ

$$\frac{1}{m} \Sigma e - e_1 = \frac{A^2 m + 1}{24 \cdot m - 1} f''(t_0) + \frac{A^3}{384} \cdot \frac{(m+1)^2}{m(m-1)} \cdot [f'''(t_0 + \Theta \cdot \frac{A}{2}) - f'''(t_0 - \Theta \cdot \frac{A}{2})];$$

Если разсматривать мѣсячный періодъ, въ теченіе котораго наблюденія производились три раза въ сутки, то для мѣсяца съ 30 днями $m = 90$. Подставляя это значеніе вмѣсто m находимъ

$$\frac{1}{m} \Sigma e - e_1 = 0,0426 \cdot A^2 f''(t_0) + 0,00269 \cdot A^3 [f'''(t_0 + \Theta \cdot \frac{A}{2}) - f'''(t_0 - \Theta \cdot \frac{A}{2})];$$

Какъ мы ниже покажемъ, третья производная упругости пара по температурѣ въ предѣлахъ встрѣчающихся въ практикѣ температуръ весьма ничтожна, такъ что членъ, въ который входитъ разность этихъ производныхъ, можно отбросить. Такимъ образомъ, мы находимъ для искомой разности $d - d_1$ слѣдующее выраженіе (замѣнивъ $f''(t_0)$ черезъ $\frac{d^2 e}{dt^2}$)

$$d - d_1 = \frac{1}{m} \Sigma e - e_1 = \frac{A^2 m + 1}{24 m - 1} \frac{d^2 e}{dt^2};$$

Для мѣсячнаго періода ($m = 90$), получается*)

$$d - d_1 = 0,0426 A^2 \frac{d^2 e}{dt^2};$$

Для годового періода ($m = 1095$)

*) Относительно числовыхъ коэффициентовъ обѣихъ формулъ необходимо замѣтить, что величины ихъ вычислены въ предположеніи, что отдѣльныя температуры распредѣляются въ интервалѣ между t_{\max} и t_{\min} вполне равномерно. На практикѣ же это условіе никогда не будетъ строго выполнено; поэтому величины коэффициентовъ, для практическаго примѣненія формулъ, какъ увидимъ далѣе, необходимо вывести эмпирически.

$$d - d_1 = 0,0417 \cdot A^2 \frac{d^2 e}{dt^2};$$

Слѣдовательно, для того, чтобы найти разность между истиннымъ недостаткомъ насыщѣнія и недостаткомъ насыщѣнія, вычисленнымъ на основаніи среднихъ величинъ температуры и абсолютной влажности, достаточно знать амплитуду колебанія температуры, т. е. разность между максимумомъ и минимумомъ изъ срочныхъ наблюденій, и величину второй производной упругости пара по температурѣ для средней температуры.

Прежде чѣмъ попытаться приложить нашу формулу къ даннымъ наблюденій, необходимо сдѣлать нѣсколько замѣчаній относительно входящихъ въ нее величинъ.

Амплитуда A , какъ было выше указано, представляетъ собою разность между максимумомъ и минимумомъ температуры по *срочнымъ* наблюденіямъ. Къ сожалѣнію, въ изданіяхъ метеорологическихъ учрежденій печатается только максимумъ изъ срочныхъ наблюденій, минимумъ же дается по минимальному термометру. Въ виду этого, такъ какъ въ нашу формулу должны входить только величины, публикуемыя для каждой станціи, амплитуда t_{\max} изъ срочныхъ наблюденій — t_{\min} изъ срочныхъ наблюденій нами замѣнена разностью t_{\max} изъ срочныхъ наблюденій — средняя температура*), гдѣ средняя температура, представляетъ собою арифметическое среднее изъ срочныхъ наблюденій въ 7 час. утра, 1 часъ дня и 9 час. вечера. Новая амплитуда будетъ приблизительно въ 2 раза меньше амплитуды A , входящей въ вышеприведенныя формулы. Конечно, отъ этого должны измѣниться числовые коэффициенты формулы.

Относительно величины A необходимо еще замѣтить, что наша теоретическая формула вѣрна лишь при томъ предположеніи, что температуры, наблюдавшіяся въ теченіе даннаго промежутка времени (наприм. мѣсяца) распредѣляются равномерно, черезъ равные интервалы, между крайними температурами. Если же это условіе не соблюдено (что обыкновенно будетъ имѣть мѣсто), то величина A можетъ оказаться слишкомъ малою или слишкомъ большою, при данной величинѣ числового коэффициента формулы. Это обстоятельство будетъ, конечно, отражаться неблагоприятно на точности формулы, особенно, если принять во вниманіе, что A входитъ въ формулу въ видѣ квадрата. По-

*) Послѣ нѣкоторыхъ предварительныхъ испытаній, показавшихъ большую пригодность для нашихъ цѣлей этой разности по сравненію со слѣдующими разностями: t_{\max} изъ срочныхъ наблюденій — t_{\min} абс. по мин. термометру и t_{\max} изъ срочн. набл. — t_{\min} средн. по мин. термометру.

этому, исходя из того соображения, что ошибки величины A будут меньше вліять на точность формулы, если A будет браться въ первой степени, мы, кромѣ теоретической формулы

$$d-d_1=cA^2 \cdot \frac{d^2e}{dt^2}$$

испытали еще и формулу

$$d-d_1=c_1A \cdot \frac{d^2e}{dt^2}$$

отличающуюся отъ первой тѣмъ, что въ нее величина A входитъ въ первой степени.

Значенія величины $\frac{d^2e}{dt^2}$, представляющей собою вторую производную упругости пара по температурѣ, взяты нами по таблицѣ III, поясненія къ которой даны во второй статьѣ.

По указанной таблицѣ легко вычислить и величины третьей производной упругости пара по температурѣ. Покажемъ попутно на численномъ примѣрѣ, что мы въ правѣ были отбросить членъ формулы, въ который входила третья производная, а именно.

$$0,00269 \cdot A^3 \cdot [f'''(t_0 + \Theta \cdot \frac{A}{2}) - f'''(t_0 - \Theta' \cdot \frac{A}{2})];$$

Пусть $t=17^\circ$; $t_{\max}=30^\circ$; $t_{\min}=4^\circ$; $A=26^\circ$. Сдѣлаемъ наиболѣе неблагоприятное предложеніе, а именно, что $\Theta=\Theta'=1$; тогда наша формула приметъ видъ:

$$0,00269 \cdot A^3 [f'''(30) - f'''(4)];$$

Какъ легко найти по таблицѣ, $\frac{d^3e}{dt^3}$ для 30° равняется, приблизительно, 0,004; для 4° —0,001. Подставляя эти величины въ вышеприведенную формулу, получаемъ числовое значеніе ея равнымъ всего лишь 0,14 мм.

Такимъ образомъ, несмотря на то, что мы взяли сравнительно большую амплитуду ($A=26^\circ$), а также предположили, что $\Theta=\Theta'=1$ (на самомъ дѣлѣ Θ и Θ' будутъ меньше единицы, благодаря чему множитель въ скобкахъ уменьшится), мы нашли для разсматриваемой поправки величину, равную всего 0,1 мм

Очевидно, что этой поправкой можно безъ особаго ущерба для точности пренебречь, тѣмъ болѣе, что опусканіе этой поправки будетъ компенсироваться извѣстнымъ увеличеніемъ коэффиціента у первой поправки.

Вышеприведенныя формулы

$$d-d_1=cA^2 \frac{d^2e}{dt^2};$$

$$d - d_1 = C_1 A \cdot \frac{d^2 e}{dt^2};$$

(гдѣ А есть разность между t_{\max} изъ срочныхъ наблюдений и средней температурой), для испытанія ихъ и для опредѣленія эмпирическимъ путемъ коэффициентовъ C и C_1 , прилагались нами къ результатамъ наблюдений слѣдующихъ станцій:

- 1) Юрьевская Обсерваторія за 1905 г.
- 2) " " " за 1906 г.
- 3) Орель (древесный питомникъ) за 1897 г.
- 4) Запорожская станція*, за 1913/14 гидрологическій годъ.
- 5) Запорожская станція*) за 1912/13 гидрологическій годъ.
- 6) Ташкентъ*) за 1913/14 гидрологическій годъ.
- 7) Тимуръ*) за 1913/14 гидрологическій годъ.
- 8) Константиновская станція*), за 1912/13 гидрологическій годъ.

Въ среднемъ для всѣхъ этихъ станцій получаются для коэффициентовъ C и C_1 значенія, равныя, соответственно, 0,09 и 1,12 и, слѣдовательно, наши формулы принимаютъ слѣдующій видъ:

$$d - d_1 = 0,09 \cdot A^2 \cdot \frac{d^2 e}{dt^2}; \quad \text{I}$$

$$d - d_1 = 1,12 \cdot A \cdot \frac{d^2 e}{dt^2}; \quad \text{II}$$

Для того, чтобы судить о томъ, насколько эти коэффициенты постоянны и насколько, слѣдовательно, наши формулы имѣютъ общее значеніе, рассмотримъ величины коэффициентовъ, вычисленныя отдѣльно для каждаго года и для каждой станціи и приведенныя въ слѣдующей табличкѣ.

Юрьевъ	1905 г.	: C=0,073 ; C ₁ =0,80
Юрьевъ	1906 г.	: C=0,099 ; C ₁ =0,95
Орель	1907 г.	: C=0,101 ; C ₁ =1,31
Запорожская ст.		
	1913/14 г.	: C=0,095 ; C ₁ =1,16
Запорожская ст.		
	1912/13 г.	: C=0,105 ; C ₁ =1,26
Ташкентъ		
	1913/14 г.	: C=0,084 ; C ₁ =1,16
Тимуръ	1913/14 г.	: C=0,079 ; C ₁ =1,07
Константиновская ст.		
	1912/13 г.	: C=0,084 ; C ₁ =1,23

Въ среднемъ : C=0,090 ± 0,004; C₁=1,12 ± 0,06

*) Станціи Гидрометрической части въ Туркестанѣ.

Мы видимъ, что, хотя климатическія условія станцій, наприм. Юрьевской и Туркестанскихъ, представляютъ собою крайнія противоположности, все же величины коэффициентовъ C и C_1 достаточно постоянны и квадратичныя ошибки среднихъ равны, соотвѣтственно, лишь $\pm 4\%$ и $\pm 5\%$.

Въ концѣ статьи приведены подробныя таблицы, показывающія результаты приложенія формулъ I и II къ наблюденіямъ вышеуказанныхъ станцій.

Въ поясненіе къ этимъ таблицамъ необходимо замѣтить слѣдующее: въ первомъ столбцѣ каждой таблицы приведены истинныя значенія недостатка насыщенія (d); во второмъ столбцѣ дана абсолютная влажность (a); въ третьемъ—средняя температура (t средн.); въ четвертомъ—приближенная величина недостатка насыщенія, вычисленная на основаніи средней температуры и абсолютной влажности, по формулѣ $d_1 = e - a$, гдѣ e = упругость пара при средней температурѣ; въ пятомъ—поправка $d - d_1$; въ шестомъ— t_{\max} по срочнымъ наблюденіямъ; въ седьмомъ—амплитуда A , вычисленная какъ разность между t_{\max} изъ срочныхъ наблюденій минусъ t средн.; въ восьмомъ— $\frac{d^2 e}{dt^2}$, для t средн.; въ девятомъ столбцѣ приведены величины $0,09 A^2 \frac{d^2 e}{dt^2}$, т. е. результаты вычисленій величины $d - d_1$, по первой формулѣ; въ десятомъ даны величины $1,12 A \frac{d^2 e}{dt^2}$, т. е. результаты, получающіеся по второй формулѣ; въ одиннадцатомъ столбцѣ даны разности между величинами девятого и пятого столбцовъ, т. е. ошибка, получающаяся при вычисленіи поправки $d - d_1$ по первой формулѣ; въ двѣнадцатомъ столбцѣ дана соотвѣтствующая ошибка, получающаяся при пользованіи второй формулой. Величины въ только что разсмотрѣнныхъ двухъ послѣднихъ столбцахъ, очевидно, представляютъ собою ошибки, получающіяся при вычисленіи истиннаго недостатка насыщенія на основаніи приближеннаго значенія его (d_1), пользуясь формулами I и II, для вычисленія поправокъ $d - d_1$.

Въ графахъ зимняго и лѣтняго полугодій и года, подъ заголовками ошибки первой и второй формулы, находятся по двѣ величины ошибокъ, относительно которыхъ необходимо замѣтить слѣдующее.

Очевидно, что недостатокъ насыщенія за полугодія и за годъ можно, пользуясь нашими формулами, вычислить двоякимъ способомъ:

1) Можно поступать совершенно аналогично тому, какъ мы поступаемъ при вычисленіи недостатка насыщенья для отдѣльныхъ мѣсяцевъ, (беря только вмѣсто мѣсячныхъ среднихъ соотвѣтствующія полугодовыя или годовыя среднія), а именно, сперва на основаніи среднихъ величинъ a и t вычисляемъ приближенный недостатокъ насыщенья, затѣмъ, пользуясь I или II формулой, на основаніи A и $\frac{d^2e}{dt^2}$, вычисляемъ поправку его $d-d_1$, и, придавая ее къ d_1 , получаемъ искомую величину d .

2) Можно вычислять полугодовыя и годовыя среднія недостатки насыщенья какъ арифметическія среднія изъ исправленныхъ (помощью поправки $d-d_1$) мѣсячныхъ среднихъ недостатка насыщенья.

Полученныя тѣмъ или другимъ способомъ величины будутъ, конечно, различаться другъ отъ друга. Ошибки ихъ приведены въ графахъ ошибокъ I и II формулы, причемъ ошибка первой величины находится подъ ошибкой второй.

Интересно выяснитъ на основаніи этихъ таблицъ среднія и максимальныя ошибки, получающіяся при вычисленіи $d-d_1$ по формуламъ для отдѣльныхъ мѣсяцевъ, а также ошибки, получающіяся при вычисленіи $d-d_1$ для зимняго и лѣтняго полугодія и за годъ.

Среднія и максимальныя ошибки, получающіяся при примененіи формулъ I и II къ отдѣльнымъ мѣсяцамъ, показаны въ слѣдующей таблицѣ:

	Среднія ошибки.		Максимальныя ошибки	
	I	II	I	II
Юрьевъ 1905 г.	±0,10	±0,11	+0,37	+0,26
" 1906 г.	±0,05	±0,05	-0,12	+0,16
Орель 1897 г.	±0,16	±0,10	+0,54	-0,31
Запорожская ст. 1913/14 г.	±0,08	±0,08	-0,23	-0,27
" 1912/13 г.	±0,20	±0,16	-0,51	-0,33
Ташкентъ 1913/14 г.	±0,13	±0,12	+0,44	-0,43
Тимуръ 1913/14 г.	±0,16	±0,15	+0,42	+0,37
Константиновская ст. 1912/13 г.	±0,14	±0,16	+0,57	+0,50
Среднее	±0,13	±0,12	±0,40	±0,33

Мы видимъ, что помощью формулъ разность $d-d_1$, а слѣдовательно, и недостатокъ насыщенья, могутъ вычисляться со средней ошибкою въ ± 0,13 мм. для I формулы и ± 0,12 мм.

для II формулы. Среднія максимальныя ошибки равны, соответственно, $\pm 0,40$ мм и $\pm 0,33$ мм.

Наибольшая же изъ максимальныхъ ошибокъ (для 96 мѣсяцевъ) равна, для первой формулы, $+ 0,57$ мм, для второй $+ 0,50$ мм.

Какъ видно изъ изложеннаго, точность результатовъ, получаемихъ при примѣненіи этихъ формулъ къ вычисленію недостатка насыщѣнія для отдѣльныхъ мѣсяцевъ, можетъ считаться удовлетворительной; при этомъ точность второй формулы нѣсколько больше точности первой.

Если приложить формулы къ вычисленію полугодовыхъ или годовыхъ величинъ недостатка насыщѣнія, то, какъ было выше указано, можно поступить двояко.

1) Можно вычислить приблизительную величину d_1 непосредственно по среднимъ полугодовымъ или годовымъ величинамъ e и a и затѣмъ по величинамъ A и $\frac{d^2e}{dt^2}$ поправку ея.

2) Можно исходить изъ исправленныхъ поправкою $d-d_1$ величинъ недостатка насыщѣнія для отдѣльныхъ мѣсяцевъ и среднее за полугодіе или годъ вычислить какъ ариѳметическое среднее изъ нихъ

Первый способъ оказывается неудовлетворительнымъ. Какъ видно изъ таблицъ,*) приведенныхъ въ концѣ статьи, ошибки получающіяся при примѣненіи его, весьма значительны, равняясь для годовыхъ величинъ въ среднемъ $\pm 0,37$ (для первой формулы) и $\pm 1,24$ (для второй). Такая большая величина ошибокъ объясняется, очевидно, тѣмъ, что для годового періода недопустимо предположеніе, сдѣланное при выводѣ I формулы, а именно, что всѣ наблюденныя температуры распределяются равномерно, черезъ равные интервалы, между крайними температурами. Относительно второй формулы нужно, кромѣ того, еще замѣтить, что она для годовыхъ періодовъ даетъ слишкомъ малыя величины поправки $d-d_1$, что вполнѣ понятно, ибо въ ней квадратъ амплитуды A замѣненъ первой степенью ея, величина же коэффиціента C_1 въ этой формулѣ, вычислена только на основаніи мѣсячныхъ величинъ. Естественно, поэтому, что для годовыхъ періодовъ, для которыхъ амплитуда A значительно превосходитъ отдѣльныя мѣсячныя амплитуды, II формула должна давать значительно меньшія значенія, чѣмъ I формула, въ которую входитъ A во второй степени.

*) Ошибки, получающіяся по первому способу, въ таблицахъ находятся подъ ошибками, получающимися по второму.

Что касается второго способа вычисления полугодовых и годовых величин недостатка насыщения, а именно, исходя из исправленных поправкою $d-d_1$, месячных средних, то ошибки, получающіяся для отдѣльных годовъ и станцій, приведены къ слѣдующей таблицѣ.

Название станціи и годъ.	Зимнее полугодіе.		Лѣтнее полугодіе.		Годъ	
	I	II	I	II	I	II
Юрьевъ 1905 г. . .	-0,03	+0,03	+0,14	+0,16	+0,06	+0,09
„ 1906 г. . .	-0,04	+0,03	-0,01	+0,07	-0,03	+0,05
Орель 1897 г. . .	-0,10	-0,08	-0,02	-0,08	-0,06	-0,08
Запорожская ст. 1913/14 г.	+0,01	+0,04	-0,08	-0,08	-0,04	-0,02
„ 1912/13 г.	-0,03	-0,03	-0,18	-0,14	-0,10	-0,08
Ташкентъ 1913/14 г.	+0,08	+0,01	+0,03	-0,07	+0,05	-0,03
Тимуръ 1913/14 г.	+0,01	-0,02	+0,19	+0,08	+0,10	+0,03
Константиновская ст. 1912/13 г.	+0,04	-0,09	+0,06	-0,03	+0,05	-0,06
Среднее . .	$\pm 0,04$	$\pm 0,04$	$\pm 0,09$	$\pm 0,09$	$\pm 0,06$	$\pm 0,06$

Какъ видно изъ этой таблицы, точность вычисления годовыхъ и полугодовых среднихъ вышеуказаннымъ способомъ весьма велика. Средняя ошибка для годовыхъ среднихъ равна всего лишь $\pm 0,06$ мм.; максимальная ошибка равна $+0,09$ мм.; для лѣтняго полугодія средняя ошибка равна $\pm 0,09$ мм.; максимальная $+0,19$ мм.; для зимняго полугодія максимальная ошибка равна $-0,10$ мм.

Если сравнить между собою точность результатовъ, даваемыхъ первой и второй формулами, то разность въ точности между ними весьма невелика. Все же ошибки, получаемыя при пользованіи второй формулой немного меньше ошибокъ, получающихся при пользованіи первой формулой. Дѣйствительно, средняя ошибка, получающаяся при вычисленіи недостатка насыщевія для отдѣльныхъ мѣсяцевъ, помощью первой формулы, равна $\pm 0,13$, помощью второй $\pm 0,12$; средняя максимальная ошибка, получающаяся при вычисленіи тѣхъ же величинъ, помощью первой формулы, равна $\pm 0,40$; помощью второй $\pm 0,33$.

Можетъ показаться страннымъ, что теоретически болѣе правильная I формула нѣсколько уступаетъ по точности II формулѣ, теоретически не совсѣмъ правильной. Объясненіе

этому, какъ было указано, кроется въ томъ, что вліяніе ошибки величины A должно сильнѣе сказываться въ I формулѣ, въ которую входитъ A во второй степени, чѣмъ во II формулѣ, гдѣ A берется въ первой степени. Извѣстнымъ недостаткомъ II формулы, вытекающимъ изъ того, что въ немъ A берется въ первой степени, вмѣсто теоретически болѣе правильной второй степени, является то, что для очень малыхъ амплитудъ A , она даетъ систематически слишкомъ большія значенія поправки $d-d_1$, и, наоборотъ, для очень большихъ амплитудъ A —систематически слишкомъ малыя значенія, (какъ мы это видѣли при вычисленіи годовыхъ величинъ). Поэтому, для станцій, для которыхъ амплитуды A рѣзко отличались бы по своей величинѣ отъ амплитудъ избранныхъ нами станцій, безопаснѣе примѣнять I формулу.

Въ заключеніе замѣтимъ еще, что точность вычисленія недостатка насыщенія можетъ быть еще нѣсколько увеличена, если вычислять поправку $d-d_1$ по обѣимъ формуламъ и какъ окончательный результатъ взять среднее арифметическое изъ значеній, найденныхъ по обѣимъ формуламъ. Чтобы подтвердить сказанное, приводимъ таблицу, въ которой даны ошибки полугодовыхъ и годовыхъ среднихъ недостатка насыщенія, вычисленныхъ по указанному способу, т. е. вычисленныхъ на основаніи мѣсячныхъ среднихъ, которыя, въ свою очередь, представляютъ собою среднія изъ значеній, получаемыхъ на основаніи I и II формулъ.

Названіе станцій и годъ	Зимнее полуго- діе.	Лѣтнее полуго- діе.	Годъ
Юрьевъ 1905 г.	0,00	+0,15	+0,08
„ 1906 г.	0,00	+0,03	+0,01
Орель 1897 г.	-0,09	-0,05	-0,07
Запорожская ст. 1913/14 г. .	+0,02	-0,08	-0,03
„ „ 1912/13 г.	-0,03	-0,16	-0,09
Ташкентъ 1913/14 г.	+0,04	-0,02	+0,01
Тимуръ 1913/14 г.	-0,00	+0,14	+0,07
Константиновская 1912,13 г.	-0,02	+0,01	-0,01
Среднее	+0,03	+0,08	+0,05

Какъ показываетъ сравненіе съ таблицей на стр. 22, (въ которой даны ошибки результатовъ, получаемыхъ при вычисленіи недостатка насыщенія по каждой формулѣ отдѣльно), благодаря комбинаціи первой и второй формулъ, ошибки, какъ

среднія, такъ и максимальныя, еще немного уменьшились. Достигнутую этимъ путемъ точность въ вычисленіи недостатка насыщенья, при которой среднія ошибки равны лишь нѣсколькимъ сотымъ миллиметра, нужно считать весьма удовлетворительною.

Резюме.

Главнѣйшіе выводы, къ которымъ мы пришли въ настоящей работѣ, можно вкратцѣ резюмировать въ слѣдующихъ предложеніяхъ

1. Среднія (напр. мѣсячныя) величины недостатка насыщенья не могутъ вычисляться на основаніи среднихъ величинъ другихъ метеорологическихъ элементовъ по тѣмъ же формуламъ, по которымъ недостатокъ насыщенья вычисляется для отдѣльныхъ наблюденій. Получаемыя указаннымъ путемъ среднія меньше истинныхъ среднихъ величинъ недостатка насыщенья за рассматриваемый періодъ времени.

2. Если вычислять среднюю мѣсячную величину недостатка насыщенья на основаніи среднихъ мѣсячныхъ величинъ температуры и абсолютной влажности, по формулѣ $d_1 = e - a$, гдѣ e = упругость пара, соотвѣтствующая средней мѣсячной температурѣ, a = средняя абсолютная влажность, то, для получения истинной средней величины недостатка насыщенья (d), необходимо къ вышеуказанной приближенной величинѣ d_1 , прибавить поправку $d - d_1$, вычисленную по одной изъ слѣдующихъ двухъ формулъ

$$d - d_1 = 0,09. A^2 \frac{d^2 e}{dt^2} \quad \text{I}$$

$$d - d_1 = 1,12. A \frac{d^2 e}{dt^2} \quad \text{II}$$

гдѣ A = разность между максимумомъ температуры по *срочнымъ* наблюденіямъ и средней мѣсячной температурой, а $\frac{d^2 e}{dt^2}$ представляетъ собою вторую производную упругости пара по температурѣ, взятую для средней температуры. Изъ этихъ двухъ формулъ вторая по точности результатовъ немного превосходитъ первую. Средняя ошибка, получающаяся при вычисленіи поправки $d - d_1$ для отдѣльныхъ мѣсяцевъ по первой формулѣ, равна $\pm 0,13$ мм., по второй $\pm 0,12$ мм. Однако первая формула является теоретически болѣе правильной и II формула ус-

тупаетъ первой въ томъ отношеніи, что при очень большихъ значеніяхъ амплитуды A она даетъ систематически слишкомъ малыя значенія поправки $d-d_1$, при очень малыхъ значеніяхъ A , наоборотъ слишкомъ большія.

Для облегченія вычисленія поправки $d-d_1$, на основаніи первой формулы, составлена таблица II, въ которой непосредственно можно найти величины этой поправки для данныхъ значеній амплитуды A и средней мѣсячной температуры

3. Для непосредственнаго вычисленія полугодовыхъ и годовыхъ среднихъ недостатка насыщенія, вышеприведенныя формулы (особенно II) мало пригодны. Эти среднія слѣдуетъ вычислять по мѣсячнымъ среднимъ недостатка насыщенія, вычисленнымъ по способу, указанному въ предшествующемъ пунктѣ. Средняя ошибка получаемыхъ такимъ путемъ годовыхъ среднихъ равна приблизительно $\pm 0,06$ мм.

4. Предлагаемыя формулы, какъ было указано, не даютъ вполне точныхъ результатовъ. Главное значеніе ихъ заключается въ томъ, что онѣ даютъ возможность, хотя бы приблизительно вычислить величину недостатка насыщенія въ тѣхъ случаяхъ, когда имѣются лишь мѣсячныя среднія другихъ метеорологическихъ элементовъ, или же вычисленіе недостатка насыщенія на основаніи отдѣльныхъ срочныхъ наблюденій было бы сопряжено съ слишкомъ значительномъ количествомъ труда. Впрочемъ, какъ мы видѣли, ошибки, получающіеся при пользованіи формулъ, тѣмъ меньше, чѣмъ больше тотъ промежутокъ времени, для котораго выводится средній недостатокъ насыщенія и для годовыхъ среднихъ, напримѣръ, этими ошибками можно, повидимому, въ большинствѣ случаевъ пренебречь.

ЮРЬЕВЪ 1905 г.

МЪСЯЦЫ	d	a	t средн.	d ₁	d - d ₁	t _{max} по срочнымъ наблюд.	A = t _{max} - t средн.	d ² e / dt ²	d - d ₁ по I форм.	d - d ₁ по II формуль	Ошибка I форм. мулы.	Ошибка II форм. мулы.
I	0,28	2,30	-8,4	0,14	0,14	2,8	11,2	0,013	0,15	0,17	-0,01	-0,03
II	0,40	3,30	-3,5	0,24	0,16	2,4	5,9	.019	0,06	0,12	-0,10	-0,04
III	0,54	3,80	-0,7	0,54	0,00	4,8	5,5	.021	0,06	0,13	-0,06	-0,13
IV	0,92	4,66	2,3	0,73	0,19	15,0	12,7	.025	0,36	0,36	-0,17	-0,17
V	3,91	6,87	11,9	3,49	0,42	24,3	12,4	.040	0,56	0,56	-0,14	-0,14
VI	5,70	9,91	17,6	5,04	0,66	30,6	13,0	.051	0,77	0,74	-0,11	-0,08
VII	3,96	10,48	16,8	3,73	0,23	23,7	6,9	.050	0,22	0,38	-0,01	-0,15
VIII	3,24	9,84	14,9	2,75	0,49	29,1	14,2	.047	0,86	0,75	-0,37	-0,26
IX	1,67	7,76	10,1	1,44	0,23	20,1	9,9	.035	0,31	0,39	-0,08	-0,16
X	0,65	5,48	3,9	0,55	0,10	10,8	6,9	.025	0,11	0,19	-0,01	-0,09
XI	0,44	4,46	0,7	0,34	0,10	6,0	5,3	.021	0,05	0,12	-0,05	-0,02
XII	0,43	3,50	-2,7	0,25	0,18	3,4	6,1	.019	0,06	0,13	-0,12	-0,05
Зимн. полуг. X-III	0,46	3,81	-1,8	0,20	0,26	10,8	12,6	.020	0,29	0,28	-0,03	-0,03
Лѣтн. полуг. IV-IX	3,23	8,25	12,3	2,39	0,84	30,6	18,3	.041	1,23	0,84	-0,14	-0,16
Годъ	1,33	6,04	5,3	0,60	0,73	30,6	25,3	.029	1,67	0,82	-0,06	-0,09
											-0,94	-0,09

ЮРЬЕВЪ 1906 г.

МѢСЯЦЫ.	d	a	t средн.	d ₁	d-d ₁	t _{max} изъ срочн. наблюд.	A = t _{max} - t средн.	$\frac{d^2e}{dt^2}$	d-d ₁ по I форм.	d-d ₁ по II форм.	Ошибка I форм. мулы	Ошибка II форм. мулы
I	0,40	3,26	-3,5	0,28	0,12	2,0	5,5	0,016	0,04	0,10	-0,08	-0,02
II	0,35	3,33	-3,2	0,29	0,06	1,8	5,0	0,017	0,04	0,10	-0,02	+0,04
III	0,49	3,28	-3,1	0,36	0,13	5,3	8,4	0,018	0,11	0,17	-0,02	+0,04
IV	2,07	5,27	5,9	1,65	0,42	18,8	12,9	0,030	0,45	0,44	+0,03	+0,02
V	5,04	9,13	16,1	4,47	0,57	27,4	11,3	0,050	0,58	0,63	+0,01	+0,06
VI	3,92	9,42	15,4	3,58	0,34	24,6	9,2	0,049	0,37	0,50	+0,03	+0,16
VII	4,68	11,71	18,6	4,21	0,47	27,0	8,4	0,055	0,35	0,52	-0,12	+0,05
VIII	2,82	9,68	14,2	2,36	0,46	25,7	11,5	0,043	0,51	0,55	+0,05	+0,09
IX	2,05	6,92	9,2	1,74	0,31	18,0	8,8	0,035	0,24	0,35	-0,07	+0,04
X	1,03	5,62	4,9	0,84	0,19	12,2	7,3	0,028	0,13	0,22	-0,06	+0,03
XI	0,38	4,91	1,7	0,25	0,13	7,8	6,1	0,024	0,08	0,17	-0,05	+0,04
XII	0,36	2,97	-4,6	0,29	0,07	2,0	6,6	0,017	0,07	0,12	0,00	+0,05
Зимн. полугод.												
X-III	0,50	3,90	-1,3	0,26	0,24	12,2	13,5	0,021	0,34	0,31	-0,04	+0,03
Лѣтн. полугод.												
IV-IX	3,43	8,69	13,2	2,59	0,84	27,4	14,2	0,042	0,76	0,67	-0,10	+0,07
Годъ	1,97	6,30	6,0	0,67	1,30	27,4	21,4	0,030	1,24	0,72	-0,08	-0,17
											-0,03	+0,05
											-0,06	-0,58

ОБЪЕМЪ РАБОТЪ

ОРЕЛЬ 1897 г.

МЪСЯЦЫ	d	a	t средн.	d ₁	d-d ₁	tmax по срочнымъ наблюд.	A = tmax - t средн.	d ² e / dt ²	d-d ₁ по I формуль	d-d ₁ по II формуль	Ошибка I формулы	Ошибка II формулы
I	0,12	2,3	-9,9	-0,16	0,28	2,5	12,4	0,011	0,15	0,16	-0,13	-0,12
II	0,28	2,4	-8,9	-0,09	0,37	2,8	11,7	0,013	0,16	0,17	-0,21	-0,20
III	0,47	3,6	-2,3	0,26	0,21	7,3	9,6	0,019	0,16	0,20	-0,05	-0,01
IV	1,54	6,1	6,7	1,21	0,33	18,4	11,7	0,030	0,37	0,39	+0,04	+0,06
V	6,04	10,1	18,2	5,42	0,62	28,4	10,2	0,053	0,50	0,60	-0,12	-0,02
VI	5,73	11,4	19,1	5,02	0,71	29,9	10,8	0,058	0,61	0,71	-0,10	0,00
VII	7,47	12,6	21,4	6,32	1,15	33,7	12,3	0,061	0,83	0,84	-0,32	-0,31
VIII	8,98	10,7	21,0	7,77	1,21	34,9	13,9	0,060	1,04	0,93	-0,17	-0,28
IX	3,44	8,6	13,1	2,61	0,83	32,6	19,5	0,040	1,37	0,87	+0,04	+0,04
X	1,20	6,1	6,0	0,87	0,33	16,9	10,9	0,030	0,32	0,37	+0,01	+0,04
XI	0,49	3,4	-3,1	0,24	0,25	6,0	9,1	0,018	0,14	0,18	-0,11	-0,07
XII	0,17	2,2	-10,1	-0,07	0,24	1,8	11,9	0,011	0,14	0,15	-0,10	-0,09
Зимнее полугод.												
X-III	0,46	3,3	-4,7	-0,07	0,53	16,9	21,6	0,017	0,71	0,41	-0,10	-0,08
Лѣтнее полугод.												
IV-IX	5,53	9,9	16,6	4,14	1,39	34,9	18,3	0,050	1,50	1,03	-0,02	-0,08
Годь	2,99	6,6	5,9	0,32	2,67	34,9	29,0	0,030	2,27	0,97	+0,11	-0,36
											-0,06	-0,08
											-0,40	-1,70

ЗАПОРОЖСКАЯ СТ. 1913/14 Г.

МЪСЯЦЫ	d	a	t средн.	d ₁	d-d ₁	tmax по срочнымъ наблюд.	A = tmax - t средн.	$\frac{d^2e}{dt^2}$	d-d ₁ по I форм.	d-d ₁ по II форм.	Ошибка I форм. мулы	Ошибка II форм. мулы
X	5,4	7,2	14,1	4,76	0,64	26,6	12,5	0,043	0,60	0,60	-0,04	-0,04
XI	3,1	5,1	7,7	2,73	0,37	18,1	10,4	0,031	0,30	0,36	-0,07	-0,01
XII	2,0	4,6	4,9	1,86	0,14	11,8	6,9	0,028	0,12	0,21	-0,02	-0,07
I	2,0	4,5	4,6	1,83	0,17	14,3	9,7	0,027	0,22	0,29	+0,05	+0,12
II	1,8	4,4	3,8	1,58	0,22	13,2	9,4	0,025	0,20	0,26	-0,02	-0,04
III	3,6	5,8	9,6	3,10	0,50	23,8	14,2	0,035	0,64	0,56	+0,14	+0,06
IV	5,7	8,4	15,9	5,02	0,68	27,8	11,9	0,050	0,64	0,67	-0,04	-0,01
V	10,4	9,7	21,4	9,22	1,18	34,6	13,2	0,061	0,95	0,91	-0,23	-0,27
VI	20,2	10,2	28,6	18,86	1,34	42,0	13,4	0,086	1,40	1,29	+0,06	-0,05
VII	21,9	8,4	28,7	20,83	1,07	40,1	11,4	0,086	1,01	1,10	-0,06	+0,03
VIII	19,4	8,1	27,0	18,37	1,03	39,1	12,1	0,080	1,05	1,09	+0,02	-0,06
IX	12,7	7,5	21,5	11,54	1,16	34,6	13,1	0,061	0,94	0,90	-0,22	-0,26
Зимн. полуг. X-III	3,0	5,3	7,4	2,37	0,63	26,6	19,2	0,031	1,03	0,67	+0,01	+0,04
Лѣтнее полуг. IV-IX	15,0	8,7	23,9	13,32	1,68	42,0	18,1	0,070	2,07	1,42	+0,40	+0,04
Годъ	9,0	7,0	15,6	6,17	2,83	42,0	26,4	0,049	3,08	1,44	+0,39	-0,08
											-0,04	-0,02
											+0,25	-1,39

ЗАПОРЖСКАЯ СТАНЦІЯ 1912/13 Г.

МѢСЯЦЫ	d	a	t средн.	d ₁	d-d ₁	tmax по срочнымъ наблюд.	A = tmax - t средн.	d ² e ₀ / dt ²	d-d ₁ по I форм.	d-d ₁ по II форм.	Ошибка I форм. мулы.	Ошибка II форм. мулы.
X	7,3	5,9	14,6	6,4	0,9	26,6	12,0	0,046	0,59	0,62	-0,31	-0,28
XI	3,1	4,6	6,2	2,5	0,6	22,8	16,6	0,030	0,75	0,56	+0,15	-0,04
XII	1,5	4,2	2,7	1,3	0,2	11,1	8,4	0,025	0,16	0,24	-0,04	+0,04
I	1,1	4,4	2,5	1,1	0,0	9,2	6,7	0,025	0,10	0,19	+0,10	+0,19
II	1,5	3,9	1,5	1,2	0,3	12,0	10,5	0,024	0,23	0,28	-0,07	-0,02
III	3,5	4,2	6,4	3,0	0,5	19,8	13,4	0,030	0,49	0,45	-0,01	-0,05
IV	4,8	7,0	12,7	3,9	0,9	25,5	12,8	0,040	0,59	0,57	-0,31	-0,33
V	12,4	9,3	23,0	11,6	0,8	32,4	9,4	0,068	0,54	0,72	-0,26	-0,08
VI	17,3	8,7	26,1	16,4	0,9	39,2	13,1	0,078	1,21	1,14	+0,31	+0,24
VII	21,9	9,7	29,4	20,7	1,2	38,6	9,2	0,090	0,68	0,93	-0,52	-0,27
IIIВ	17,9	7,1	25,2	16,7	1,2	38,8	13,6	0,073	1,22	1,11	+0,02	-0,09
IX	13,1	6,2	20,8	12,0	1,1	33,0	12,2	0,060	0,80	0,82	-0,30	-0,28
Зимнее полуг.												
X-III	3,0	4,5	5,7	2,3	0,7	26,6	20,9	0,029	1,14	0,68	-0,03	-0,03
Лѣтнее полуг.												
IV-IX	14,6	8,0	22,9	12,7	1,9	39,2	16,3	0,067	1,60	1,22	-0,18	-0,14
Годъ	8,8	6,3	14,3	5,8	3,0	39,2	24,9	0,044	2,46	1,23	-0,10	-0,08
											-0,54	-1,77

ЗАПОРЖСКАЯ СТАНЦІЯ

ТАШКЕНТЪ 1913/14 Г.

МЪСЯЦЫ	d	a	t средн.	d ₁	d-d ₁	t _{max} по срочнымъ наблюд.	A = t _{max} - t средн.	$\frac{d^2e}{dt^2}$	d-d ₁ по I форм.	d-d ₁ по II форм.	Ошибка I формумы	Ошибка II формумы
X	3,7	7,6	12,1	2,90	0,80	28,0	15,9	0,040	0,91	0,72	+0,11	-0,08
XI	2,1	5,6	6,5	1,62	0,48	20,1	13,6	0,030	0,50	0,46	+0,02	-0,02
XII	2,3	5,0	5,9	1,92	0,38	17,0	11,1	0,030	0,33	0,37	-0,05	-0,01
I	2,3	4,6	5,2	2,00	0,30	19,0	13,8	0,028	0,48	0,44	+0,18	+0,14
II	1,6	4,2	2,7	1,34	0,26	14,6	11,9	0,025	0,32	0,34	+0,06	+0,08
III	4,0	5,3	9,1	3,31	0,69	25,5	16,4	0,035	0,85	0,64	-0,16	-0,05
IV	5,6	8,3	15,7	4,95	0,65	28,2	12,5	0,049	0,68	0,68	+0,03	+0,03
V	7,7	10,6	20,0	6,76	0,94	33,9	13,9	0,060	1,04	0,93	-0,10	-0,01
VI	13,5	12,8	26,2	12,45	1,05	40,7	14,5	0,078	1,49	1,27	-0,44	+0,22
VII	13,3	12,1	25,7	12,42	0,88	37,2	11,5	0,076	0,90	0,97	+0,02	+0,09
VIII	11,6	11,6	23,8	10,29	1,31	36,6	12,8	0,070	1,04	1,01	-0,27	-0,30
IX	9,4	8,7	19,3	7,93	1,47	35,1	15,8	0,059	1,32	1,04	-0,15	-0,43
Зимнее полуг.												
X-III	2,7	5,4	6,9	2,02	0,68	28,0	21,1	0,030	1,21	0,71	+0,08	+0,01
Лѣтнее полуг.												
IV-IX	10,2	10,7	21,8	8,69	1,51	40,7	18,9	0,062	1,99	1,31	+0,03	+0,03
Годъ	6,4	8,0	14,4	4,19	2,21	40,7	26,3	0,044	2,74	1,30	+0,05	-0,03

ТИМУРЪ 1913/14 Г.

МЪСЯЦЫ	d	a	t средн.	d ₁	d—d ₁	tmax по срочнымъ наблюе.	A = tmax — t средн.	$\frac{d^2e}{dt^2}$	d—d ₁ по I форм.	d—d ₁ по II форм.	Ошибка I форм. мулы.	Ошибка II форм. мулы.
X	5,7	4,8	10,7	4,78	0,92	26,8	16,1	0,037	0,86	0,67	-0,06	-0,25
XI	1,8	4,7	4,3	1,50	0,30	16,1	11,8	.026	0,32	0,35	+0,02	+0,05
XII	1,1	4,9	3,3	0,88	0,22	11,3	8,0	.025	0,14	0,22	-0,08	0,00
I	0,8	4,6	1,6	0,52	0,28	12,0	10,4	.024	0,23	0,28	-0,05	0,00
II	1,0	4,1	1,3	0,92	0,08	12,9	11,6	.023	0,28	0,30	+0,20	+0,22
III	2,7	5,8	7,6	1,98	0,72	24,2	16,6	.031	0,77	0,57	-0,05	-0,15
IV	5,0	7,9	14,6	4,45	0,55	27,8	13,2	.046	0,72	0,68	-0,17	+0,13
V	10,7	8,4	20,8	9,84	0,86	33,4	12,6	.060	0,86	0,85	0,00	-0,01
VI	21,5	8,6	28,6	20,46	1,04	42,3	13,7	.086	1,46	1,32	+0,42	+0,28
VII	26,0	5,9	29,7	25,07	0,93	42,5	12,8	.091	1,34	1,30	-0,41	-0,37
VIII	22,4	6,3	27,6	21,12	1,28	42,2	14,6	.081	1,56	1,32	+0,28	+0,04
IX	14,3	4,5	20,1	12,97	1,33	35,0	14,9	.060	1,20	1,00	-0,13	-0,33
Зимнее полугод.												
X—III	2,2	4,8	4,8	1,62	0,58	26,8	22,0	.027	1,18	0,66	+0,01	-0,02
Лѣтнее полугод.												
IV—IX	16,7	7,0	23,6	14,63	2,07	42,5	18,9	.069	2,21	1,46	+0,19	+0,08
Годъ	9,4	5,9	14,2	6,14	3,26	42,5	28,3	.043	3,10	1,37	-0,14	-0,61
											+0,10	+0,03
											-0,16	-1,89

КОНСТАНТИНОВСКАЯ СТАНЦИЯ 1912/13 Г.

МЕСЯЦЫ	d	a	t средн	d _t	d-d _t	t _{max} по сроч. наблюд.	A = t _{max} - t средн.	d ² e/dt ²	d-d _t по I форм.	d-d _t по II форм.	Ошибка I форм. мулы.	Ошибка II форм. мулы.
Х-III	5,7	5,1	11,0	4,67	1,03	26,6	15,6	0,038	0,83	0,66	-0,20	-0,37
Х	2,6	3,5	2,3	1,89	0,71	22,8	20,5	0,025	0,94	0,57	+0,23	-0,14
ХII	1,1	2,9	2,9	0,80	0,30	10,7	13,6	0,018	0,30	0,27	0,00	-0,03
И	0,8	2,7	-4,5	0,58	0,22	7,4	11,9	0,015	0,19	0,20	-0,03	-0,02
II	0,7	2,7	-4,7	0,53	0,17	4,8	9,5	0,015	0,13	0,16	0,04	-0,01
III	1,9	3,3	0,6	1,47	0,43	20,3	19,7	0,021	0,73	0,46	+0,30	+0,03
IV	4,5	4,2	8,2	3,90	0,60	21,8	13,6	0,033	0,55	0,50	-0,05	-0,10
V	9,2	7,3	18,4	8,42	0,78	29,6	11,2	0,054	0,61	0,67	-0,17	-0,11
VI	10,9	8,2	21,2	10,49	0,41	34,7	13,5	0,060	0,98	0,91	+0,57	+0,50
VII	18,4	7,4	26,0	17,56	0,84	36,1	10,1	0,078	0,72	0,88	-0,12	+0,04
VIII	14,3	5,9	21,4	13,02	1,28	39,7	18,3	0,061	1,84	1,25	+0,56	-0,03
IX	10,5	5,0	16,9	9,30	1,20	29,7	12,8	0,050	0,74	0,72	-0,46	-0,48
Зимнее полугод.	2,1	3,4	0,3	1,27	0,83	26,6	26,3	0,021	1,30	0,62	+0,04	-0,09
Х-III	11,3	6,3	18,7	9,72	1,58	39,7	21,0	0,056	2,22	1,32	-0,47	-0,21
Летнее полугод.	6,7	4,9	9,5	3,94	2,76	39,7	30,2	0,035	2,87	1,19	-0,06	-0,03
IV-IX											-0,70	-0,26
Годь											+0,05	-0,06
											-0,11	-1,57

ЮРЬЕВЪ 1914 г.

МѢСЯЦЫ.	d	a	t средн.	d _i	d—d _i	t _{max} изъ срочн. наблюд.	A= =t _{max} —t средн.	$\frac{d^2e}{dt^2}$	d—d _i по I форм.	d—d _i по II форм	Ошибка I форм мулы	Ошибка II форм мулы
I	0,31	2,64	7,7	—0,07	0,38	3,6	11,3	0,013	0,15	0,17	—0,23	—0,21
II	0,48	4,01	— 0,9	0,27	0,21	7,2	8,1	. 021	0,12	0,19	—0,09	—0,02
III	0,64	3,58	— 1,4	0,55	0,09	4,0	5,4	. 021	0,05	0,12	—0,04	—0,03
IV	1,90	4,84	4,9	1,62	0,28	18,4	13,5	. 028	0,46	0,43	—0,18	—0,15
V	4,05	6,69	11,7	3,54	0,51	25,2	13,5	. 039	0,64	0,59	—0,13	—0,08
VI	5,86	8,41	16,3	5,36	0,50	27,5	11,2	. 050	0,56	0,63	—0,06	—0,13
VII	8,63	11,07	21,6	8,09	0,54	30,7	9,1	. 063	0,47	0,64	—0,07	—0,10
VIII	2,96	9,14	14,0	2,74	0,22	24,8	10,8	. 044	0,46	0,54	—0,24	—0,32
IX	2,14	7,30	10,0	1,84	0,30	20,2	10,2	. 037	0,35	0,43	—0,05	—0,13
X	0,93	4,70	2,5	0,76	0,17	10,6	8,1	. 024	0,14	0,21	—0,03	—0,04
XI	0,44	3,90	— 1,1	0,32	0,12	7,6	8,7	. 021	0,15	0,20	—0,03	—0,08
XII	0,37	4,34	0,0	0,23	0,14	6,2	6,2	. 022	0,08	0,16	—0,06	—0,02
Зимн. полуг. X-III											—0,07	—0,01
Лѣтн. полуг. IV-IX											—0,10	—0,15
Годъ											—0,01	—0,07

ЮРЬЕВЪ. СРЕДНЕЕ ЗА 1905, 1906, 1914 И 1915 Г.Г.

МЪСЯЦЫ	d	a	t средн.	dt	d-dt	tmax по срочнымъ наблюд.	$\Lambda = t_{\max} - t_{\text{средн.}}$	$\frac{d^2e}{dt^2}$	d-dt по I форм.	d-dt по II формулѣ	Ошибка I формулы.	Ошибка II формулы
I . . .	0,30	2,70	-6,7	0,08	0,22	2,4	9,1	0,014	0,10	0,15	-0,12	-0,07
II . . .	0,38	3,38	-3,4	0,18	0,20	3,4	6,8	0,019	0,08	0,15	-0,12	-0,05
III . . .	0,55	3,23	-3,2	0,39	0,16	4,0	7,2	0,019	0,10	0,16	-0,06	0,00
IV . . .	1,65	4,82	4,2	1,33	0,32	17,2	13,0	0,027	0,41	0,39	+0,09	+0,07
V . . .	4,26	6,93	12,3	3,71	0,55	24,2	11,9	0,041	0,52	0,55	-0,03	0,00
VI . . .	5,13	8,62	15,6	4,55	0,58	27,8	12,2	0,048	0,64	0,66	+0,06	+0,08
VII . . .	5,36	11,06	18,6	4,86	0,50	26,9	8,3	0,055	0,34	0,52	-0,16	+0,02
VIII . . .	3,02	9,64	14,5	2,63	0,39	25,8	8,8	0,045	0,32	0,45	-0,07	-0,06
IX . . .	1,87	7,45	9,8	1,57	0,30	19,4	9,6	0,036	0,31	0,39	+0,01	+0,09
X . . .	0,87	5,18	3,5	0,68	0,19	12,1	8,6	0,026	0,17	0,25	-0,02	+0,06
XI . . .	0,42	4,21	-0,2	0,29	0,13	6,5	6,7	0,022	0,09	0,17	-0,04	+0,04
XII . . .	0,36	3,27	-4,2	0,09	0,27	3,6	7,8	0,018	0,10	0,16	-0,17	-0,11
Зимн. полуг. X-III . . .											-0,09	-0,02
Лѣтн. полуг. IV-IX . . .											-0,02	+0,05
Годъ . . .											-0,05	+0,02

Добавленія.

I. Таблицы на страницахъ 34 и 35, основанныя на результатахъ наблюдений Юрьевской Обсерваторіи*), были вычислены лишь по окончаніи главной части настоящей работы и полученные результаты не приняты во вниманіе при подсчетѣ коэффициентовъ нашихъ формулъ. Интересно воспользоваться данными этихъ таблицъ, совмѣстно съ таблицами для Юрьевской же обсерваторіи за 1914 и 1915 г.г., для выясненія вопроса о точности многолѣтнихъ среднихъ недостатка насыщенія, вычисляемыхъ помощью нашихъ формулъ. Для полученія многолѣтнихъ мѣсячныхъ или годовыхъ среднихъ недостатка насыщенія, можно, пользуясь нашими формулами, поступать двояко:

1) можно вычислять недостатокъ насыщенія отдѣльно для каждаго мѣсяца, входящаго въ данный многолѣтній періодъ, и на основаніи этихъ данныхъ вычислять многолѣтнія среднія этой величины.

2) можно непосредственно вычислять многолѣтнія мѣсячныя среднія недостатка насыщенія, исходя изъ многолѣтнихъ мѣсячныхъ среднихъ другихъ метеорологическихъ элементовъ.

Вычисляя для Юрьева по первому способу и помощью первой формулы (за 4-лѣтній періодъ: 1904, 1906, 1914, 1915) многолѣтнія среднія недостатка насыщенія, мы находимъ слѣдующія отклоненія вычисленныхъ величинъ отъ истинныхъ**):

I :	-0,09
II :	-0,09
III :	-0,03
IV :	+0,13
V :	+0,09
VI :	+0,17
VII :	-0,04
VIII :	+0,18
IX :	+0,02
X :	-0,01
XI :	-0,03
XII :	-0,08

*) Данныя взяты изъ изданія Юрьевской Обсерваторіи «Наблюденія въ 1914 и 1915 г.»; только среднія температуры подсчитаны нами по формулѣ $\frac{1}{3}(t_7+t_1+t_9)$.

**) Отклоненія эти представляютъ собою ариѳметическія среднія изъсоотвѣтствующихъ ошибокъ для отдѣльныхъ годовъ.

зимнее полугодіе : $-0,05$

лѣтніе полугодіе : $+0,09$

годъ : $+0,02$

Результаты, получающіеся при вычисленіи многолѣтнихъ среднихъ недостатка насыщениа по второму способу, показаны въ таблицѣ на стр. 36. Въ этой таблицѣ d , a , t представляютъ собою ариѳметическія среднія изъ соответствующихъ мѣсячныхъ среднихъ за отдѣльные годы. t_{max} также представляетъ собою ариѳметическое среднее изъ максимальныхъ температуръ за отдѣльные годы. Исходя изъ приведенныхъ среднихъ величинъ t a и t_{max} , вычислялись такъ же, какъ и въ другихъ таблицахъ, величина d_1 и поправка $d-d_1$ по I и II формуламъ. Отклоненія вычисленныхъ величинъ отъ истинныхъ показаны въ двухъ послѣднихъ столбцахъ таблицы. Если сравнить эти ошибки съ вышеприведенными ошибками, то мы видимъ, что второй способъ, будучи болѣе простымъ, чѣмъ первый, даетъ результаты съ не меньшей точностью. Что касается абсолютныхъ величинъ ошибокъ, то мы видимъ, что какъ по первому, такъ и по второму способу, наибольшія ошибки для отдѣльныхъ мѣсячныхъ величинъ не достигаютъ 0,2 мм, для полугодовыхъ же и годовыхъ среднихъ ошибки меньше 0,1 мм.

II. Для вычисленія недостатка насыщениа, помимо таблицъ, можетъ конечно примѣняться и графическій способъ. Легко видѣть, что формула $d = a \frac{100 - \gamma}{\gamma}$ на основаніи которой составлена таблица № 1 во второй части работы, даетъ также возможность построить чрезвычайно простой графикъ въ видѣ прямыхъ линий. Если величину γ принять за постоянную, то мы получаемъ $d = a \text{ const}$, т. е. уравненіе прямой. Указанной графическій методъ опредѣленія величины недостатка насыщениа, по даннымъ величинамъ a и γ былъ предложенъ Л. К. Давыдовымъ. Подробности составленія графика изложены въ статьѣ Л. К. Давыдова, которая будетъ напечатана въ одномъ изъ первыхъ номеровъ „Извѣстій Гидрометрической Части въ Туркестанѣ“ за 1917 годъ.

Графикъ для опредѣленія недостатка насыщениа по температурѣ воздуха и относительной влажности былъ предложенъ Мейеромъ въ *Meteorologische Zeitschrift* за 1887 г. стр. 115. Нужно, однако, замѣтить, что вслѣдствіе болѣе сложной зависимости недостатка насыщениа отъ указанныхъ факторовъ, составленіе соответствующаго графика не отличается такой простотой, какъ составленіе перваго графика.

R é s u m é.

Les résultats principaux, auxquels nous sommes arrivés dans ce travail, peuvent être résumés de la façon suivante.

1. Les valeurs moyennes du déficit hygrométrique, comme par exemple les mensuelles, ne peuvent pas être évaluées exactement à l'aide de moyennes d'autres éléments météorologiques, si l'on emploie dans ce but les mêmes formules, qui servent à l'évaluation du déficit hygrométrique pour des observations isolées. Les valeurs ainsi obtenues (à l'aide de moyennes d'autres éléments météorologiques) sont toujours inférieures aux moyennes exactes du déficit hygrométrique.

2. Si l'on évalue la moyenne mensuelle du déficit hygrométrique à l'aide des moyennes de la température et de l'humidité absolue selon la formule $d_1 = e - a$ [dans laquelle e = la tension de la vapeur d'eau correspondante à la température moyenne mensuelle et a = l'humidité absolue moyenne], on obtient, comme nous l'avons dit, une valeur plus petite que la moyenne exacte du déficit hygrométrique ($=d$).

Pour obtenir cette valeur exacte, il faut ajouter à la valeur approximative (d_1) une correction $d - d_1$ qui s'évalue d'après une des formules suivantes:

$$\text{I} \quad d - d_1 = 0.09 A^2 \frac{d^2 e}{dt^2}$$

$$\text{II} \quad d - d_1 = 1.12 A \frac{d^2 e}{dt^2}$$

Dans ces formules A = la différence entre le maximum des observations isolées de la température pendant le mois et la température moyenne du mois; $\frac{d^2 e}{dt^2}$ = la dérivée du second ordre de la tension de la vapeur d'eau suivant la température, prise pour la température moyenne.

Il faut remarquer, que dans ces formules les moyennes d'humidité absolue et de température doivent être calculées à l'aide des mêmes observations, et que le maximum de la température doit être pris exclusivement parmi les observations, qui entrent dans la moyenne de la température.

De ces deux formules la seconde, quant à la précision des résultats, est un peu supérieure à la première. L'erreur moyenne, faite en calculant la correction $d - d_1$ pour les différents mois à

l'aide de la formule I, égale environ ± 0.13 mm., d'après la formule II ± 0.12 mm. Cependant, la formule I est théoriquement plus exacte que la formule II et celle-ci est inférieure à la première en ce que, pour des valeurs très grandes de l'amplitude A, elle donne systématiquement des valeurs trop petites de la correction $d-d_1$, et pour des valeurs très petites de A elle donne, au contraire, des valeurs trop grandes.

Pour faciliter l'évaluation de la correction $d-d_1$ selon la première formule, la table II est donnée; celle-ci permet de trouver cette correction à l'aide des valeurs de l'amplitude A et de la température mensuelle.

3. Pour l'évaluation immédiate des moyennes annuelles et semestrielles du déficit hygrométrique les formules données ci-dessus sont peu appropriées, surtout la seconde. Ces moyennes doivent être évaluées à l'aide de moyennes mensuelles du déficit hygrométrique calculées d'après la méthode indiquée au point 2. A l'aide de ces dernières moyennes on obtient des moyennes annuelles bien exactes, l'erreur moyenne égalant environ ± 0.06 mm.

4. Les formules proposées, comme nous l'avons indiqué, ne donnent que des résultats approximatifs. Leur principale importance consiste en ce qu'elles permettent d'évaluer d'une façon très simple, bien qu'approximative, les valeurs moyennes du déficit hygrométrique. Ainsi elles peuvent être utiles dans tous les cas où l'on n'aurait à sa disposition que des moyennes des autres éléments météorologiques, ou bien si l'évaluation du déficit hygrométrique à l'aide des observations isolées exigeait trop de travail. D'ailleurs, comme nous l'avons déjà vu, les erreurs que l'on fait, en employant les formules, sont d'autant plus petites, que la période, pour laquelle on calcule la moyenne du déficit hygrométrique, est plus grande. C'est ainsi que pour les moyennes annuelles (calculées selon les indications du point précédent) ces erreurs sont, à vrai dire, presque toujours négligeables.

**2. Таблицы для точного и приближен-
ного вычисления недостатка насыщения.**



**2. Tables pour l'évaluation du déficit hy-
grométrique.**

Поясненія къ таблицамъ.

ТАБЛИЦА I.

Таблица I служитъ для нахождения величины недостатка насыщения на основани абсолютной и относительной влажности. Если d = недостатокъ насыщения, a = абсолютная влажность; r = относительная влажность, по $d = \frac{a(100-r)}{r}$. Для нахождения недостатка насыщения, соотвѣтствующаго даннымъ значеніемъ a и r , необходимо въ верхней горизонтальной строкѣ подѣ заголовкомъ „абсолютная влажность“ найти данное значеніе a , а въ первомъ вертикальномъ столбцѣ подѣ заголовкомъ „относительная влажность“ найти данное значеніе r , тогда на пересѣченіи строкъ соотвѣтствующихъ даннымъ значеніемъ a и r , находится соотвѣтствующее значеніе d .

Необходимо имѣть въ виду, что по этой таблицѣ можно находить правильныя значенія недостатка насыщения только для *отдѣльныхъ* наблюдений. Для вычисленія средней величины недостатка насыщения, на основани мѣсячныхъ среднихъ величинъ a и r , таблица *непригодна*.

ТАБЛИЦА II.

Таблица II служитъ для нахождения поправокъ, придаваемыхъ къ приближеннымъ мѣсячнымъ среднимъ величинамъ недостатка насыщения, вычисленнымъ по формулѣ $d_1 = e - a$ (гдѣ d_1 = приближенное значеніе недостатка насыщения, e = упругость пара при средней мѣсячной температурѣ, a = средняя мѣсячная абсолютная влажность), для полученія истинныхъ мѣсячныхъ среднихъ недостатка насыщения (d). Поправки $d - d_1$, приведенныя въ таблицѣ, вычислены по формулѣ $d - d_1 = 0.09 A^2 \frac{d^2 e}{dt^2}$, гдѣ A = разность между максимумомъ температуры по *срочнымъ* наблюденіямъ и средней мѣсячной температурой, $\frac{d^2 e}{dt^2}$ = вторая производная упругости пара по температурѣ для средней мѣсячной температуры.

Поправка $d - d_1$ въ таблицѣ II даны въ зависимости отъ 3-хъ аргументовъ: A , $\frac{d^2 e}{dt^2}$ и t средн. Значенія аргумента A да-

ны въ цѣлыхъ градусахъ и выписаны въ первомъ вертикальномъ столбцѣ. Значенія аргумента $\frac{d^2e}{dt^2}$, даваемого черезъ интервалы, равные 0,005 мм., выписаны въ первой горизонтальной строкѣ. Значенія послѣдняго аргумента, средней мѣсячной температуры, выписаны во второй горизонтальной строкѣ. При этомъ значенія температуры даны не черезъ равные интервалы, какъ значенія другъ другихъ аргументовъ, а въ каждой клѣткѣ указаны двѣ температуры, въ предѣлахъ которыхъ можно величину $\frac{d^2e}{dt^2}$ считать приблизительно постоянной (съ точностью до $\pm 0,0025$ мм), и равной находящемуся во второй строкѣ подъ этой клѣткой значенію величины $\frac{d^2e}{dt^2}$.

Величины поправки $d-d_1$ можно находить или по A и t средн. или же по A и $\frac{d^2e}{dt^2}$. По первому способу, болѣе просто-му, необходимо только въ первой горизонтальной строкѣ найти тотъ интервалъ, въ который падаетъ данная температура, а въ первомъ вертикальномъ столбцѣ найти число, равное данному значенію A ; на пересѣченіи графъ, соответствующихъ даннымъ значеніямъ A и t средн. и находится искомая величина $d-d_1$. Въ случаѣ, если амплитуда A не есть цѣлое число, можно, для увеличенія точности результата, произвести простую интерполяцію.

Если опредѣлять величину поправки по A и $\frac{d^2e}{dt^2}$, то необходимо сначала по таблицѣ III найти значеніе $\frac{d^2e}{dt^2}$, соответствующее данной средней температурѣ, а затѣмъ найти въ таблицѣ число, находящееся на пересѣченіи графъ, соответствующихъ даннымъ значеніямъ A и $\frac{d^2e}{dt^2}$; это и будетъ искомая поправка. Этотъ способъ, позволяющій произвести интерполяцію не только для промежуточныхъ значеній величины A , но и для промежуточныхъ значеній величины $\frac{d^2e}{dt^2}$, даетъ результаты нѣсколько болѣе точные, чѣмъ первый.

Примѣръ. Пусть для даннаго мѣсяца t средн. = 15,6; t_{\max} изъ срочныхъ наблюдений = 29,1; $a = 6,1$ мм.; тогда $A = 29,1 - 15,6 = 13,5$ и $\frac{d^2e}{dt^2} = 0,048$ (по таблицѣ III). Требуется найти недостатокъ насыщенья.

Вычисляя сначала приближенное значение недостатка насыщения, по формулѣ $d_1 = e - a$, гдѣ e = упругость насыщающаго пара при температурѣ t средн., находимъ $d_1 = 13,17 - 6,1 = 7,07$, (упругость насыщающаго пара можно брать, напримѣръ, изъ „Таблицъ для вычисления метеорологическихъ наблюдений“, изданныхъ Главной Физической Обсерваторіей). Поправку найденной величины находимъ изъ таблицы II. Какъ легко убѣдиться, для данныхъ значений $A = 13,5$ и $\frac{d^2 e}{dt^2} = 0,048$, таблица послѣ простыхъ интерполяцій даетъ поправку 0,78.

Придавая найденную поправку къ вышеприведенному приближенному значенію d_1 , находимъ истинное значение недостатка насыщения (съ вѣроятной ошибкой, равной $\pm 0,1$ мм.) $d = 7,07 + 0,78 = 7,85$ мм.

Если требуется вычислить среднюю величину недостатка насыщения за полугодіе или годъ, то необходимо найти вышеуказаннымъ путемъ недостатокъ насыщения для каждаго мѣсяца отдѣльно и по отдѣльнымъ мѣсячнымъ величинамъ недостатка насыщения вычислить полугодовое или годовое среднее.

ТАБЛИЦА III.

Въ третьей таблицѣ даны упругости насыщающаго пара для цѣлыхъ градусовъ температуры, а также первая и вторья производныя упругости пара по температурѣ. Упругости пара взяты изъ физико-химическихъ таблиц Landolt'a и Börnstein'a. Первая производныя представляютъ собою послѣдовательныя разности между каждой данной упругостью и предшествующей ей упругостью. Вторья производныя представляютъ собою вычисленные такимъ же образомъ по первымъ разностямъ вторичныя разности. Вторья производныя даны въ двухъ столбцахъ: въ первомъ даны непосредственные результаты, получающіеся помощью только что упомянутыхъ двухъ послѣдовательныхъ вычитаній, во второмъ даны величины, сглаженные по формулѣ $p'_{10} = 1/3 (p_{-1} + p_0 + p_{+1})$, гдѣ p'_{10} представляетъ собою величину во второмъ столбцѣ, замѣняющую собою величину p_0 перваго столбца, p_{-1} = величина, предшествующая величинѣ p_0 , p_{+1} = величина, слѣдующая за p_0 . При практическомъ примѣненіи формулъ рекомендуется пользоваться числами второго столбца.

Explication des tables.

T A B L E I.

La table I sert à chercher la valeur du déficit hygrométrique d'après les valeurs de l'humidité absolue et de l'humidité relative. Si d = le déficit hygrométrique, a = l'humidité absolue et r = l'humidité relative, on aura $d = \frac{a(100-r)}{r}$. Dans la table I la première ligne horizontale donne les valeurs de l'humidité absolue; la première colonne verticale donne les valeurs de l'humidité relative. A l'intersection des lignes correspondant à des valeurs données de a et r on trouve la valeur cherchée du déficit hygrométrique.

Il faut remarquer, qu'à l'aide de cette table on ne peut trouver les valeurs du déficit hygrométrique que pour des observations isolées. Les données de cette table ne sont pas exactes si on l'emploie pour trouver le déficit hygrométrique pour des valeurs moyennes (par exemple mensuelles) de a et r .

T A B L E II.

Table II sert à trouver les corrections qu'il faut ajouter aux valeurs approximatives du déficit hygrométrique, calculées d'après la formule $d_1 = e - a$, dans laquelle d_1 = la valeur approximative du déficit hygrométrique, e = la tension de la vapeur d'eau correspondante à la température moyenne mensuelle et a = la moyenne mensuelle de l'humidité absolue. Ces corrections $d - d_1$ sont calculés d'après la formule $d - d_1 = 0.09A^2 \frac{d^2e}{dt^2}$ dont l'explication des signes se trouve énoncée au point 2 du résumé de l'article précédent. Les valeurs de A sont données dans la première colonne verticale, celle de $\frac{d^2e}{dt^2}$ dans la première ligne horizontale de la table.

Or, pour évaluer une moyenne mensuelle du déficit hygrométrique il faut d'abord calculer la valeur approximative d_1 d'après la formule $d_1 = e - a$, et à l'aide des valeurs de A et $\frac{d^2e}{dt^2}$ (cette dernière quantité se trouve au moyen de la table III) on trouve la correction $d - d_1$. En ajoutant celle-ci à la valeur d_1 , on obtient la valeur cherchée de d avec une erreur probable de ± 0.1 mm.

La table II permet aussi de trouver la correction $d-d_1$ à l'aide des valeurs de A de la température moyenne (au lieu de $\frac{d^2e}{dt^2}$). Les valeurs de la température moyenne se trouvent dans la seconde ligne horizontale de la table et sont données comme limites, entre lesquelles peut varier la température moyenne pour chaque colonne verticale.

TABLE III.

Dans cette table sont données les valeurs de la tension de la vapeur d'eau pour chaque degré de -16° à $+36^{\circ}$, ainsi que les dérivées du premier et second ordre de cette tension suivant la température. Les valeurs de la tension ont été empruntées aux tables de Landolt et Börnstein. Les valeurs de $\frac{d^2e}{dt^2}$ sont données dans deux colonnes. La première colonne représente les résultats non corrigés de deux subtractions successives; les valeurs de la seconde colonne ont été calculées d'après les valeurs de la première colonne selon la formule $p^1_0 = \frac{1}{3}(p_{-1} + p_0 + p_{+1})$, dans laquelle p_{-1} et p_{+1} représentent respectivement la valeur précédente ou celle qui suit p_0 .

Таблица I.

Table I.

ОТНОСИТЕЛЬН. ВЛАЖНОСТЬ.	АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.																			
	0.1	0.2	0.3	0.4	0.5	0.6	0.7	0.8	0.9	1.0	1.1	1.2	1.3	1.4	1.5	1.6	1.7	1.8	1.9	2.0
100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
99	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
98	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
97	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.1	0.1
96	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1
95	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1
94	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1
93	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.2
92	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2
91	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2
90	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2
89	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2
88	0.0	0.0	0.0	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.3
87	0.0	0.0	0.0	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.3	0.3	0.3	0.3
86	0.0	0.0	0.0	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3
85	0.0	0.0	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.4
84	0.0	0.0	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.4
83	0.0	0.0	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.4	0.4
82	0.0	0.0	0.1	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.3	0.3	0.3	0.3	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4
81	0.0	0.0	0.1	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.2	0.2	0.3	0.3	0.3	0.3	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.5
80	0.0	0.0	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.3	0.3	0.3	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.5	0.5
79	0.0	0.1	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.2	0.2	0.3	0.3	0.3	0.3	0.4	0.4	0.4	0.4	0.5	0.5	0.5
78	0.0	0.1	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.2	0.3	0.3	0.3	0.3	0.4	0.4	0.4	0.5	0.5	0.5	0.5	0.6
77	0.0	0.1	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.2	0.3	0.3	0.3	0.4	0.4	0.4	0.4	0.5	0.5	0.5	0.6	0.6
76	0.0	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.2	0.3	0.3	0.3	0.3	0.4	0.4	0.4	0.5	0.5	0.5	0.6	0.6	0.6
75	0.0	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.2	0.3	0.3	0.3	0.4	0.4	0.4	0.5	0.5	0.5	0.6	0.6	0.6	0.7
74	0.0	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.2	0.3	0.3	0.4	0.4	0.4	0.5	0.5	0.5	0.6	0.6	0.6	0.7	0.7
73	0.0	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.3	0.3	0.3	0.4	0.4	0.4	0.5	0.5	0.6	0.6	0.6	0.7	0.7	0.7
72	0.0	0.1	0.1	0.2	0.2	0.2	0.3	0.3	0.4	0.4	0.4	0.5	0.5	0.5	0.6	0.6	0.7	0.7	0.7	0.8
71	0.0	0.1	0.1	0.2	0.2	0.2	0.3	0.3	0.4	0.4	0.4	0.5	0.5	0.6	0.6	0.7	0.7	0.7	0.8	0.8
70	0.0	0.1	0.1	0.2	0.2	0.3	0.3	0.3	0.4	0.4	0.5	0.5	0.6	0.6	0.6	0.7	0.7	0.8	0.8	0.9
69	0.0	0.1	0.1	0.2	0.2	0.3	0.3	0.4	0.4	0.4	0.5	0.5	0.6	0.6	0.7	0.7	0.8	0.8	0.9	0.9
68	0.0	0.1	0.1	0.2	0.2	0.3	0.3	0.4	0.4	0.5	0.5	0.6	0.6	0.7	0.7	0.8	0.8	0.8	0.9	0.9
67	0.0	0.1	0.1	0.2	0.2	0.3	0.3	0.4	0.4	0.5	0.5	0.6	0.6	0.7	0.7	0.8	0.8	0.9	0.9	1.0
66	0.1	0.1	0.2	0.2	0.3	0.3	0.4	0.4	0.5	0.5	0.6	0.6	0.7	0.7	0.8	0.8	0.9	0.9	1.0	1.0
65	0.1	0.1	0.2	0.2	0.3	0.3	0.4	0.4	0.5	0.5	0.6	0.6	0.7	0.8	0.8	0.9	0.9	1.0	1.0	1.1
64	0.1	0.1	0.2	0.2	0.3	0.3	0.4	0.4	0.5	0.6	0.6	0.7	0.7	0.8	0.8	0.9	1.0	1.0	1.1	1.1
63	0.1	0.1	0.2	0.2	0.3	0.4	0.4	0.5	0.5	0.6	0.6	0.7	0.8	0.8	0.9	0.9	1.0	1.1	1.1	1.2
62	0.1	0.1	0.2	0.2	0.3	0.4	0.4	0.5	0.6	0.6	0.7	0.7	0.8	0.9	0.9	1.0	1.0	1.1	1.2	1.2
61	0.1	0.1	0.2	0.3	0.3	0.4	0.4	0.5	0.6	0.6	0.7	0.8	0.8	0.9	1.0	1.0	1.1	1.2	1.2	1.3
60	0.1	0.1	0.2	0.3	0.3	0.4	0.5	0.5	0.6	0.7	0.7	0.8	0.9	0.9	1.0	1.1	1.1	1.2	1.3	1.3
59	0.1	0.1	0.2	0.3	0.3	0.4	0.5	0.6	0.6	0.7	0.8	0.8	0.9	1.0	1.0	1.1	1.2	1.3	1.3	1.4
58	0.1	0.1	0.2	0.3	0.4	0.4	0.5	0.6	0.7	0.7	0.8	0.9	0.9	1.0	1.1	1.2	1.2	1.3	1.4	1.4
57	0.1	0.2	0.2	0.3	0.4	0.5	0.5	0.6	0.7	0.8	0.8	0.9	1.0	1.1	1.1	1.2	1.3	1.4	1.4	1.5
56	0.1	0.2	0.2	0.3	0.4	0.5	0.5	0.6	0.7	0.8	0.9	0.9	1.0	1.1	1.2	1.3	1.3	1.4	1.5	1.6
55	0.1	0.2	0.2	0.3	0.4	0.5	0.6	0.7	0.7	0.8	0.9	1.0	1.1	1.1	1.2	1.3	1.4	1.5	1.6	1.6

АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.

	АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.																			
	0.1	0.2	0.3	0.4	0.5	0.6	0.7	0.8	0.9	1.0	1.1	1.2	1.3	1.4	1.5	1.6	1.7	1.8	1.9	2.0
54	0.1	0.2	0.3	0.3	0.4	0.5	0.6	0.7	0.8	0.9	0.9	1.0	1.1	1.2	1.3	1.4	1.4	1.5	1.6	1.7
53	0.1	0.2	0.3	0.4	0.4	0.5	0.6	0.7	0.8	0.9	1.0	1.1	1.2	1.2	1.3	1.4	1.5	1.6	1.7	1.8
52	0.1	0.2	0.3	0.4	0.5	0.6	0.6	0.7	0.8	0.9	1.0	1.1	1.2	1.3	1.4	1.5	1.6	1.7	1.8	1.8
51	0.1	0.2	0.3	0.4	0.5	0.6	0.7	0.8	0.9	1.0	1.1	1.2	1.2	1.3	1.4	1.5	1.6	1.7	1.8	1.9
50	0.1	0.2	0.3	0.4	0.5	0.6	0.7	0.8	0.9	1.0	1.1	1.2	1.3	1.4	1.5	1.6	1.7	1.8	1.9	2.0
49	0.1	0.2	0.3	0.4	0.5	0.6	0.7	0.8	0.9	1.0	1.1	1.2	1.3	1.4	1.5	1.6	1.7	1.8	1.9	2.0
48	0.1	0.2	0.3	0.4	0.5	0.6	0.8	0.9	1.0	1.1	1.2	1.3	1.4	1.5	1.6	1.7	1.8	1.9	2.1	2.2
47	0.1	0.2	0.3	0.5	0.6	0.7	0.8	0.9	1.0	1.1	1.2	1.4	1.5	1.6	1.7	1.8	1.9	2.0	2.1	2.3
46	0.1	0.2	0.4	0.5	0.6	0.7	0.8	0.9	1.1	1.2	1.3	1.4	1.5	1.6	1.8	1.9	2.0	2.1	2.2	2.3
45	0.1	0.2	0.4	0.5	0.6	0.7	0.9	1.0	1.1	1.2	1.3	1.5	1.6	1.7	1.8	2.0	2.1	2.2	2.3	2.4
44	0.1	0.3	0.4	0.5	0.6	0.8	0.9	1.0	1.1	1.3	1.4	1.5	1.7	1.8	1.9	2.0	2.2	2.3	2.4	2.5
43	0.1	0.3	0.4	0.5	0.7	0.8	0.9	1.1	1.2	1.3	1.5	1.6	1.7	1.9	2.0	2.1	2.3	2.4	2.5	2.7
42	0.1	0.3	0.4	0.6	0.7	0.8	1.0	1.1	1.2	1.4	1.5	1.7	1.8	1.9	2.1	2.2	2.3	2.5	2.6	2.8
41	0.1	0.3	0.4	0.6	0.7	0.9	1.0	1.2	1.3	1.4	1.6	1.7	1.9	2.0	2.2	2.3	2.4	2.6	2.7	2.9
40	0.2	0.3	0.4	0.6	0.8	0.9	1.0	1.2	1.4	1.5	1.6	1.8	2.0	2.1	2.2	2.4	2.6	2.7	2.8	3.0
39	0.2	0.3	0.5	0.6	0.8	0.9	1.1	1.3	1.4	1.6	1.7	1.9	2.0	2.2	2.3	2.5	2.7	2.8	3.0	3.1
38	0.2	0.3	0.5	0.7	0.8	1.0	1.1	1.3	1.5	1.6	1.8	2.0	2.1	2.3	2.4	2.6	2.8	2.9	3.1	3.3
37	0.2	0.3	0.5	0.7	0.9	1.0	1.2	1.4	1.5	1.7	1.9	2.0	2.2	2.4	2.6	2.7	2.9	3.1	3.2	3.4
36	0.2	0.4	0.5	0.7	0.9	1.1	1.2	1.4	1.6	1.8	2.0	2.1	2.3	2.5	2.7	2.8	3.0	3.2	3.4	3.6
35	0.2	0.4	0.6	0.7	0.9	1.1	1.3	1.5	1.7	1.9	2.0	2.2	2.4	2.6	2.8	3.0	3.2	3.3	3.5	3.7
34	0.2	0.4	0.6	0.8	1.0	1.2	1.4	1.6	1.7	1.9	2.1	2.3	2.5	2.7	2.9	3.1	3.3	3.5	3.7	3.9
33	0.2	0.4	0.6	0.8	1.0	1.2	1.4	1.6	1.8	2.0	2.2	2.4	2.6	2.8	3.0	3.2	3.5	3.7	3.9	4.1
32	0.2	0.4	0.6	0.8	1.1	1.3	1.5	1.7	1.9	2.1	2.3	2.6	2.8	3.0	3.2	3.4	3.6	3.8	4.0	4.2
31	0.2	0.4	0.7	0.9	1.1	1.3	1.6	1.8	2.0	2.2	2.4	2.7	2.9	3.1	3.3	3.6	3.8	4.0	4.2	4.5
30	0.2	0.5	0.7	0.9	1.2	1.4	1.6	1.9	2.1	2.3	2.6	2.8	3.0	3.3	3.5	3.7	4.0	4.2	4.4	4.7
29	0.2	0.5	0.7	1.0	1.2	1.5	1.7	2.0	2.2	2.4	2.7	2.9	3.2	3.4	3.7	3.9	4.2	4.4	4.7	4.9
28	0.3	0.5	0.8	1.0	1.3	1.5	1.8	2.1	2.3	2.6	2.8	3.1	3.3	3.6	3.9	4.1	4.4	4.6	4.9	5.1
27	0.3	0.5	0.8	1.1	1.4	1.6	1.9	2.2	2.4	2.7	3.0	3.2	3.5	3.8	4.1	4.3	4.6	4.9	5.1	5.4
26	0.3	0.6	0.9	1.1	1.4	1.7	2.0	2.3	2.6	2.8	3.1	3.4	3.7	4.0	4.3	4.6	4.8	5.1	5.4	5.7
25	0.3	0.6	0.9	1.2	1.5	1.8	2.1	2.4	2.7	3.0	3.3	3.6	3.9	4.2	4.5	4.8	5.1	5.4	5.7	6.0
24	0.3	0.6	1.0	1.3	1.6	1.9	2.2	2.5	2.9	3.2	3.5	3.8	4.1	4.4	4.8	5.1	5.4	5.7	6.0	6.3
23	0.3	0.7	1.0	1.3	1.7	2.0	2.3	2.7	3.0	3.3	3.7	4.0	4.4	4.7	5.0	5.4	5.7	6.0	6.4	6.7
22	0.4	0.7	1.1	1.4	1.8	2.1	2.5	2.8	3.2	3.5	3.9	4.3	4.6	5.0	5.3	5.7	6.0	6.4	6.7	7.1
21	0.4	0.8	1.1	1.5	1.9	2.3	2.6	3.0	3.4	3.8	4.1	4.5	4.9	5.3	5.6	6.0	6.4	6.8	7.1	7.5
20	0.4	0.8	1.2	1.6	2.0	2.4	2.8	3.2	3.6	4.0	4.4	4.8	5.2	5.6	6.0	6.4	6.8	7.2	7.6	8.0
19	0.4	0.9	1.3	1.7	2.1	2.6	3.0	3.4	3.8	4.3	4.7	5.1	5.5	6.0	6.4	6.8	7.2	7.7	8.1	8.5
18	0.5	0.9	1.4	1.8	2.3	2.7	3.2	3.6	4.1	4.6	5.0	5.5	5.9	6.4	6.8	7.3	7.7	8.2	8.7	9.1
17	0.5	1.0	1.5	2.0	2.4	2.9	3.4	3.9	4.4	4.9	5.4	5.9	6.3	6.8	7.3	7.8	8.3	8.8	9.3	9.8
16	0.5	1.0	1.6	2.1	2.6	3.2	3.7	4.2	4.7	5.2	5.8	6.3	6.8	7.4	7.9	8.4	8.9	9.4	10.0	10.5
15	0.6	1.1	1.7	2.3	2.8	3.4	4.0	4.5	5.1	5.7	6.2	6.8	7.4	7.9	8.5	9.1	9.6	10.2	10.8	11.3
14	0.6	1.2	1.8	2.5	3.1	3.7	4.3	4.9	5.5	6.1	6.8	7.4	8.0	8.6	9.2	9.8	10.4	11.1	11.7	12.3
13	0.7	1.3	2.0	2.7	3.3	4.0	4.7	5.4	6.0	6.7	7.4	8.0	8.7	9.4	10.0	10.7	11.4	12.0	12.7	13.4
12	0.7	1.5	2.2	2.9	3.7	4.4	5.1	5.9	6.6	7.3	8.1	8.8	9.5	10.3	11.0	11.7	12.5	13.2	13.9	14.7
11	0.8	1.6	2.4	3.2	4.0	4.9	5.7	6.5	7.3	8.1	8.9	9.7	10.5	11.3	12.1	12.9	13.8	14.6	15.4	16.2
10	0.9	1.8	2.7	3.6	4.5	5.4	6.3	7.2	8.1	9.0	9.9	10.8	11.7	12.6	13.5	14.4	15.3	16.2	17.1	18.0
9	1.0	2.0	3.0	4.0	5.1	6.1	7.1	8.1	9.1	10.1	11.1	12.1	13.1	14.2	15.2	16.2	17.2	18.2	19.2	20.2
8	1.2	2.3	3.4	4.6	5.8	6.9	8.0	9.2	10.4	11.5	12.6	13.8	15.0	16.1	17.2	18.4	19.6	20.7	21.8	23.0
7	1.3	2.7	4.0	5.3	6.6	8.0	9.3	10.6	12.0	13.3	14.6	15.9	17.3	18.6	19.9	21.3	22.6	23.9	25.2	26.6

АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.

ОТНОСИТЕЛЬНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.	АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.																			
	2.1	2.2	2.3	2.4	2.5	2.6	2.7	2.8	2.9	3.0	3.1	3.2	3.3	3.4	3.5	3.6	3.7	3.8	3.9	4.0
100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
99	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
98	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1
97	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1
96	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2
95	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2
94	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.3
93	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3
92	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3
91	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4
90	0.2	0.2	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4
89	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
88	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
87	0.3	0.3	0.3	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.6	0.6	0.6	0.6
86	0.3	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.7
85	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.7	0.7	0.7	0.7
84	0.4	0.4	0.4	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.8
83	0.4	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.8	0.8	0.8	0.8
82	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.6	0.6	0.6	0.6	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.8	0.8	0.8	0.8	0.9	0.9
81	0.5	0.5	0.5	0.6	0.6	0.6	0.6	0.7	0.7	0.7	0.7	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.9	0.9	0.9	0.9
80	0.5	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.7	0.7	0.7	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.9	0.9	0.9	1.0	1.0	1.0
79	0.6	0.6	0.6	0.6	0.7	0.7	0.7	0.7	0.8	0.8	0.8	0.9	0.9	0.9	0.9	1.0	1.0	1.0	1.0	1.1
78	0.6	0.6	0.6	0.7	0.7	0.7	0.8	0.8	0.8	0.8	0.9	0.9	0.9	1.0	1.0	1.0	1.0	1.1	1.1	1.1
77	0.6	0.7	0.7	0.7	0.7	0.8	0.8	0.8	0.9	0.9	0.9	1.0	1.0	1.0	1.0	1.1	1.1	1.1	1.2	1.2
76	0.7	0.7	0.7	0.8	0.8	0.8	0.9	0.9	0.9	0.9	1.0	1.0	1.0	1.1	1.1	1.1	1.2	1.2	1.2	1.3
75	0.7	0.7	0.8	0.8	0.8	0.9	0.9	0.9	1.0	1.0	1.0	1.1	1.1	1.1	1.2	1.2	1.2	1.3	1.3	1.3
74	0.7	0.8	0.8	0.8	0.9	0.9	0.9	1.0	1.0	1.1	1.1	1.1	1.2	1.2	1.2	1.3	1.3	1.3	1.4	1.4
73	0.8	0.8	0.9	0.9	0.9	1.0	1.0	1.0	1.1	1.1	1.1	1.2	1.2	1.3	1.3	1.3	1.4	1.4	1.4	1.5
72	0.8	0.9	0.9	0.9	1.0	1.0	1.1	1.1	1.1	1.2	1.2	1.2	1.3	1.3	1.4	1.4	1.4	1.5	1.5	1.6
71	0.9	0.9	0.9	1.0	1.0	1.1	1.1	1.1	1.2	1.2	1.3	1.3	1.3	1.4	1.4	1.5	1.5	1.6	1.6	1.6
70	0.9	0.9	1.0	1.0	1.1	1.1	1.2	1.2	1.2	1.3	1.3	1.4	1.4	1.5	1.5	1.5	1.6	1.6	1.7	1.7
69	0.9	1.0	1.0	1.1	1.1	1.2	1.2	1.3	1.3	1.3	1.4	1.4	1.5	1.5	1.6	1.6	1.7	1.7	1.8	1.8
68	1.0	1.0	1.1	1.1	1.2	1.2	1.3	1.3	1.4	1.4	1.5	1.5	1.6	1.6	1.7	1.7	1.8	1.8	1.9	1.9
67	1.0	1.1	1.1	1.2	1.2	1.3	1.3	1.4	1.4	1.5	1.5	1.6	1.6	1.7	1.7	1.8	1.8	1.9	1.9	2.0
66	1.1	1.1	1.2	1.2	1.3	1.3	1.4	1.4	1.5	1.5	1.6	1.6	1.7	1.8	1.8	1.9	1.9	2.0	2.0	2.1
65	1.1	1.2	1.2	1.3	1.3	1.4	1.5	1.5	1.6	1.6	1.7	1.7	1.8	1.8	1.9	1.9	2.0	2.0	2.1	2.2
64	1.2	1.2	1.3	1.4	1.4	1.5	1.5	1.6	1.6	1.7	1.7	1.8	1.9	1.9	2.0	2.0	2.1	2.1	2.2	2.2
63	1.2	1.3	1.4	1.4	1.5	1.5	1.6	1.6	1.7	1.8	1.8	1.9	1.9	2.0	2.1	2.1	2.2	2.2	2.3	2.3
62	1.3	1.3	1.4	1.5	1.5	1.6	1.7	1.7	1.8	1.8	1.9	2.0	2.0	2.1	2.1	2.2	2.3	2.3	2.4	2.5
61	1.3	1.4	1.5	1.5	1.6	1.7	1.7	1.8	1.9	1.9	2.0	2.0	2.1	2.2	2.2	2.3	2.4	2.4	2.5	2.6
60	1.4	1.5	1.5	1.6	1.7	1.7	1.8	1.9	1.9	2.0	2.1	2.1	2.2	2.3	2.3	2.4	2.5	2.5	2.6	2.7
59	1.5	1.5	1.6	1.7	1.7	1.8	1.9	1.9	2.0	2.1	2.2	2.2	2.3	2.4	2.4	2.5	2.6	2.6	2.7	2.8
58	1.5	1.6	1.7	1.7	1.8	1.9	2.0	2.0	2.1	2.2	2.2	2.3	2.4	2.5	2.5	2.6	2.7	2.8	2.8	2.9
57	1.6	1.7	1.7	1.8	1.9	2.0	2.0	2.1	2.2	2.3	2.3	2.4	2.5	2.6	2.6	2.7	2.8	2.9	2.9	3.0
56	1.6	1.7	1.8	1.9	2.0	2.0	2.1	2.2	2.3	2.4	2.4	2.5	2.6	2.7	2.7	2.8	2.9	3.0	3.1	3.1
55	1.7	1.8	1.9	2.0	2.0	2.1	2.2	2.3	2.4	2.5	2.5	2.6	2.7	2.8	2.9	2.9	3.0	3.1	3.2	3.3
54	1.8	1.9	2.0	2.0	2.1	2.2	2.3	2.4	2.5	2.6	2.6	2.7	2.8	2.9	3.0	3.1	3.2	3.2	3.3	3.4
53	1.9	2.0	2.0	2.1	2.2	2.3	2.4	2.5	2.6	2.7	2.7	2.8	2.9	3.0	3.1	3.2	3.3	3.4	3.5	3.5
52	1.9	2.0	2.1	2.2	2.3	2.4	2.5	2.6	2.7	2.8	2.9	3.0	3.0	3.1	3.2	3.3	3.4	3.5	3.6	3.7
51	2.0	2.1	2.2	2.3	2.4	2.5	2.6	2.7	2.8	2.9	3.0	3.1	3.2	3.3	3.4	3.5	3.6	3.7	3.7	3.8

АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.

Относит. лная влажность.	АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.																			
	2.1	2.2	2.3	2.4	2.5	2.6	2.7	2.8	2.9	3.0	3.1	3.2	3.3	3.4	3.5	3.6	3.7	3.8	3.9	4.0
50	2.1	2.2	2.3	2.4	2.5	2.6	2.7	2.8	2.9	3.0	3.1	3.2	3.3	3.4	3.5	3.6	3.7	3.8	3.9	4.0
49	2.2	2.3	2.4	2.5	2.6	2.7	2.8	2.9	3.0	3.1	3.2	3.3	3.4	3.5	3.6	3.7	3.9	4.0	4.1	4.2
48	2.3	2.4	2.5	2.6	2.7	2.8	2.9	3.0	3.1	3.2	3.4	3.5	3.6	3.7	3.8	3.9	4.0	4.1	4.2	4.3
47	2.4	2.5	2.6	2.7	2.8	2.9	3.0	3.2	3.3	3.4	3.5	3.6	3.7	3.8	3.9	4.1	4.2	4.3	4.4	4.5
46	2.5	2.6	2.7	2.8	2.9	3.1	3.2	3.3	3.4	3.5	3.6	3.8	3.9	4.0	4.1	4.2	4.3	4.5	4.6	4.7
45	2.6	2.7	2.8	2.9	3.1	3.2	3.3	3.4	3.5	3.7	3.8	3.9	4.0	4.2	4.3	4.4	4.5	4.6	4.8	4.9
44	2.7	2.8	2.9	3.1	3.2	3.3	3.4	3.6	3.7	3.8	3.9	4.1	4.2	4.3	4.5	4.6	4.7	4.8	5.0	5.1
43	2.8	2.9	3.0	3.2	3.3	3.4	3.6	3.7	3.8	4.0	4.1	4.2	4.4	4.5	4.6	4.8	4.9	5.0	5.2	5.3
42	2.9	3.0	3.2	3.3	3.5	3.6	3.7	3.9	4.0	4.1	4.3	4.4	4.6	4.7	4.8	5.0	5.1	5.2	5.4	5.5
41	3.0	3.2	3.3	3.5	3.6	3.7	3.9	4.0	4.2	4.3	4.5	4.6	4.7	4.9	5.0	5.2	5.3	5.5	5.6	5.8
40	3.2	3.3	3.4	3.6	3.8	3.9	4.0	4.2	4.4	4.5	4.6	4.8	5.0	5.1	5.2	5.4	5.6	5.7	5.8	6.0
39	3.3	3.4	3.6	3.8	3.9	4.1	4.2	4.4	4.5	4.7	4.8	5.0	5.2	5.3	5.5	5.6	5.8	5.9	6.1	6.3
38	3.4	3.6	3.8	3.9	4.1	4.2	4.4	4.6	4.7	4.9	5.1	5.2	5.4	5.5	5.7	5.9	6.0	6.2	6.4	6.5
37	3.6	3.7	3.9	4.1	4.3	4.4	4.6	4.8	4.9	5.1	5.3	5.4	5.6	5.8	6.0	6.1	6.3	6.5	6.6	6.8
36	3.7	3.9	4.1	4.3	4.4	4.6	4.8	5.0	5.2	5.3	5.5	5.7	5.9	6.0	6.2	6.4	6.6	6.8	6.9	7.1
35	3.9	4.1	4.3	4.5	4.6	4.8	5.0	5.2	5.4	5.6	5.8	5.9	6.1	6.3	6.5	6.7	6.9	7.1	7.2	7.4
34	4.1	4.3	4.5	4.7	4.9	5.0	5.2	5.4	5.6	5.8	6.0	6.2	6.4	6.6	6.8	7.0	7.2	7.4	7.6	7.8
33	4.3	4.5	4.7	4.9	5.1	5.3	5.5	5.7	5.9	6.1	6.3	6.5	6.7	6.9	7.1	7.3	7.5	7.7	7.9	8.1
32	4.5	4.7	4.9	5.1	5.3	5.5	5.7	6.0	6.2	6.4	6.6	6.8	7.0	7.2	7.4	7.6	7.9	8.1	8.3	8.5
31	4.7	4.9	5.1	5.3	5.6	5.8	6.0	6.2	6.5	6.7	6.9	7.1	7.3	7.6	7.8	8.0	8.2	8.5	8.7	8.9
30	4.9	5.1	5.4	5.6	5.8	6.1	6.3	6.5	6.8	7.0	7.2	7.5	7.7	7.9	8.2	8.4	8.6	8.9	9.1	9.3
29	5.1	5.4	5.6	5.9	6.1	6.4	6.6	6.9	7.1	7.3	7.6	7.8	8.1	8.3	8.6	8.8	9.1	9.3	9.5	9.8
28	5.4	5.7	5.9	6.2	6.4	6.7	6.9	7.2	7.5	7.7	8.0	8.2	8.5	8.7	9.0	9.3	9.5	9.8	10.0	10.3
27	5.7	5.9	6.2	6.5	6.8	7.0	7.3	7.6	7.8	8.1	8.4	8.7	8.9	9.2	9.5	9.7	10.0	10.3	10.5	10.8
26	6.0	6.3	6.5	6.8	7.1	7.4	7.7	8.0	8.3	8.5	8.8	9.1	9.4	9.7	10.0	10.2	10.5	10.8	11.1	11.4
25	6.3	6.6	6.9	7.2	7.5	7.8	8.1	8.4	8.7	9.0	9.3	9.6	9.9	10.2	10.5	10.8	11.1	11.4	11.7	12.0
24	6.7	7.0	7.3	7.6	7.9	8.2	8.6	8.9	9.2	9.5	9.8	10.1	10.5	10.8	11.1	11.4	11.7	12.0	12.4	12.7
23	7.0	7.4	7.7	8.0	8.4	8.7	9.0	9.4	9.7	10.0	10.4	10.7	11.0	11.4	11.7	12.1	12.4	12.7	13.1	13.4
22	7.4	7.8	8.2	8.5	8.9	9.2	9.6	9.9	10.3	10.6	11.0	11.3	11.7	12.1	12.4	12.8	13.1	13.5	13.8	14.2
21	7.9	8.3	8.7	9.0	9.4	9.8	10.2	10.5	10.9	11.3	11.7	12.0	12.4	12.8	13.2	13.5	13.9	14.3	14.7	15.0
20	8.4	8.8	9.2	9.6	10.0	10.4	10.8	11.2	11.6	12.0	12.4	12.8	13.2	13.6	14.0	14.4	14.8	15.2	15.6	16.0
19	9.0	9.4	9.8	10.2	10.7	11.1	11.5	11.9	12.4	12.8	13.2	13.6	14.1	14.5	14.9	15.3	15.8	16.2	16.6	17.1
18	9.6	10.0	10.5	10.9	11.4	11.8	12.3	12.8	13.2	13.7	14.1	14.6	15.0	15.5	15.9	16.4	16.9	17.3	17.8	18.2
17	10.3	10.7	11.2	11.7	12.2	12.7	13.2	13.7	14.2	14.6	15.1	15.6	16.1	16.6	17.1	17.6	18.1	18.6	19.0	19.5
16	11.0	11.6	12.1	12.6	13.1	13.6	14.2	14.7	15.2	15.8	16.3	16.8	17.3	17.8	18.4	18.9	19.4	20.0	20.5	21.0
15	11.9	12.5	13.0	13.6	14.2	14.7	15.3	15.9	16.4	17.0	17.6	18.1	18.7	19.3	19.8	20.4	21.0	21.5	22.1	22.7
14	12.9	13.5	14.1	14.7	15.4	16.0	16.6	17.2	17.8	18.4	19.0	19.7	20.3	20.9	21.5	22.1	22.7	23.3	24.0	24.6
13	14.1	14.7	15.4	16.1	16.7	17.4	18.1	18.7	19.4	20.1	20.7	21.4	22.1	22.8	23.4	24.1	24.8	25.4	26.1	26.8
12	15.4	16.1	16.9	17.6	18.3	19.1	19.8	20.5	21.3	22.0	22.7	23.5	24.2	24.9	25.7	26.4	27.1	27.9	28.6	29.3
11	17.0	17.8	18.6	19.4	20.2	21.0	21.8	22.7	23.5	24.3	25.1	25.9	26.7	27.5	28.3	29.1	29.9	30.7	31.6	32.4
10	18.9	19.8	20.7	21.6	22.5	23.4	24.3	25.2	26.1	27.0	27.9	28.8	29.7	30.6	31.5	32.4	33.3	34.2	35.1	36.0
9	21.2	22.2	23.3	24.3	25.3	26.3	27.3	28.3	29.3	30.3	31.3	32.4	33.4	34.4	35.4	36.4	37.4	38.4	39.4	40.4
8	24.2	25.3	26.4	27.6	28.8	29.9	31.0	32.2	33.4	34.5	35.6	36.8	38.0	39.1	40.2	41.4	42.6	43.7	44.8	46.0
7	27.9	29.2	30.6	31.9	33.2	34.5	35.9	37.2	38.5	39.9	41.2	42.5	43.8	45.2	46.5	47.8	49.2	50.5	51.8	53.1

АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.

Относительная влажность.	АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.																			
	4.1	4.2	4.3	4.4	4.5	4.6	4.7	4.8	4.9	5.0	5.1	5.2	5.3	5.4	5.5	5.6	5.7	5.8	5.9	6.0
100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
99	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1
98	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1
97	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2
96	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.3
95	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3
94	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4
93	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.5
92	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
91	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6
90	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.7	0.7
89	0.5	0.5	0.5	0.5	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7
88	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8
87	0.6	0.6	0.6	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.9	0.9	0.9
86	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	1.0	1.0
85	0.7	0.7	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.1
84	0.8	0.8	0.8	0.8	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1
83	0.8	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.2	1.2	1.2	1.2
82	0.9	0.9	0.9	1.0	1.0	1.0	1.0	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.2	1.2	1.2	1.2	1.3	1.3	1.3	1.3
81	1.0	1.0	1.0	1.0	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.2	1.2	1.2	1.2	1.3	1.3	1.3	1.3	1.4	1.4	1.4
80	1.0	1.0	1.1	1.1	1.1	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.3	1.3	1.3	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.5	1.5
79	1.1	1.1	1.1	1.2	1.2	1.2	1.2	1.3	1.3	1.3	1.4	1.4	1.4	1.4	1.5	1.5	1.5	1.5	1.6	1.6
78	1.2	1.2	1.2	1.2	1.3	1.3	1.3	1.4	1.4	1.4	1.4	1.5	1.5	1.5	1.6	1.6	1.6	1.6	1.7	1.7
77	1.2	1.3	1.3	1.3	1.3	1.4	1.4	1.4	1.5	1.5	1.5	1.6	1.6	1.6	1.6	1.7	1.7	1.7	1.8	1.8
76	1.3	1.3	1.4	1.4	1.4	1.5	1.5	1.5	1.5	1.6	1.6	1.6	1.7	1.7	1.7	1.8	1.8	1.8	1.9	1.9
75	1.4	1.4	1.4	1.5	1.5	1.5	1.6	1.6	1.6	1.7	1.7	1.7	1.8	1.8	1.8	1.9	1.9	1.9	2.0	2.0
74	1.4	1.5	1.5	1.5	1.6	1.6	1.7	1.7	1.7	1.8	1.8	1.8	1.9	1.9	1.9	2.0	2.0	2.0	2.1	2.1
73	1.5	1.6	1.6	1.6	1.7	1.7	1.7	1.8	1.8	1.8	1.9	1.9	2.0	2.0	2.0	2.1	2.1	2.1	2.2	2.2
72	1.6	1.6	1.7	1.7	1.8	1.8	1.8	1.9	1.9	1.9	2.0	2.0	2.1	2.1	2.1	2.2	2.2	2.3	2.3	2.3
71	1.7	1.7	1.8	1.8	1.8	1.9	1.9	2.0	2.0	2.0	2.1	2.1	2.2	2.2	2.2	2.3	2.3	2.4	2.4	2.5
70	1.8	1.8	1.8	1.9	1.9	2.0	2.0	2.1	2.1	2.1	2.2	2.2	2.3	2.3	2.4	2.4	2.5	2.5	2.6	2.6
69	1.8	1.9	1.9	2.0	2.0	2.1	2.1	2.2	2.2	2.2	2.3	2.3	2.4	2.4	2.5	2.5	2.6	2.6	2.7	2.7
68	1.9	2.0	2.0	2.1	2.1	2.2	2.2	2.3	2.3	2.4	2.4	2.4	2.5	2.5	2.6	2.6	2.7	2.7	2.8	2.8
67	2.0	2.1	2.1	2.2	2.2	2.3	2.3	2.4	2.4	2.5	2.5	2.6	2.6	2.7	2.7	2.8	2.8	2.9	2.9	3.0
66	2.1	2.2	2.2	2.3	2.3	2.4	2.4	2.5	2.5	2.6	2.6	2.7	2.7	2.8	2.8	2.9	2.9	3.0	3.0	3.1
65	2.2	2.3	2.3	2.4	2.4	2.5	2.5	2.6	2.6	2.7	2.7	2.8	2.9	2.9	3.0	3.0	3.1	3.1	3.2	3.2
64	2.3	2.4	2.4	2.5	2.5	2.6	2.6	2.7	2.8	2.8	2.9	2.9	3.0	3.0	3.1	3.2	3.2	3.3	3.3	3.4
63	2.4	2.5	2.5	2.6	2.6	2.7	2.8	2.8	2.9	2.9	3.0	3.1	3.1	3.2	3.2	3.3	3.3	3.4	3.5	3.5
62	2.5	2.6	2.6	2.7	2.8	2.8	2.9	2.9	3.0	3.1	3.1	3.2	3.2	3.3	3.4	3.4	3.5	3.6	3.6	3.7
61	2.6	2.7	2.7	2.8	2.9	2.9	3.0	3.1	3.1	3.2	3.3	3.3	3.4	3.5	3.5	3.6	3.6	3.7	3.8	3.8
60	2.7	2.8	2.9	2.9	3.0	3.1	3.1	3.2	3.3	3.3	3.4	3.5	3.5	3.6	3.7	3.7	3.8	3.9	3.9	4.0
59	2.8	2.9	3.0	3.1	3.1	3.2	3.3	3.3	3.4	3.5	3.5	3.6	3.7	3.8	3.8	3.9	4.0	4.0	4.1	4.2
58	3.0	3.0	3.1	3.2	3.3	3.3	3.4	3.5	3.5	3.6	3.7	3.8	3.8	3.9	4.0	4.1	4.1	4.2	4.3	4.3
57	3.1	3.2	3.2	3.3	3.4	3.5	3.5	3.6	3.7	3.8	3.8	3.9	4.0	4.1	4.1	4.2	4.3	4.4	4.5	4.5
56	3.2	3.3	3.4	3.5	3.5	3.6	3.7	3.8	3.8	3.9	4.0	4.1	4.2	4.2	4.3	4.4	4.5	4.6	4.6	4.7
55	3.4	3.4	3.5	3.6	3.7	3.8	3.8	3.9	4.0	4.1	4.2	4.3	4.3	4.4	4.5	4.6	4.7	4.7	4.8	4.9
54	3.5	3.6	3.7	3.7	3.8	3.9	4.0	4.1	4.2	4.3	4.3	4.4	4.5	4.6	4.7	4.8	4.9	4.9	5.0	5.1
53	3.6	3.7	3.8	3.9	4.0	4.1	4.2	4.3	4.4	4.5	4.6	4.7	4.8	4.9	5.0	5.1	5.2	5.3	5.4	5.5
52	3.8	3.9	4.0	4.1	4.2	4.2	4.3	4.4	4.5	4.6	4.7	4.8	4.9	5.0	5.1	5.2	5.3	5.4	5.5	5.5
51	3.9	4.0	4.1	4.2	4.3	4.4	4.5	4.6	4.7	4.8	4.9	5.0	5.1	5.2	5.3	5.4	5.5	5.6	5.7	5.8

А Б С О Л Ю Т Н А Я В Л А Ж Н О С Т Ь .

ОТНОСИТЕЛЬНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.	А Б С О Л Ю Т Н А Я В Л А Ж Н О С Т Ь .																			
	6.1	6.2	6.3	6.4	6.5	6.6	6.7	6.8	6.9	7.0	7.1	7.2	7.3	7.4	7.5	7.6	7.7	7.8	7.9	8.0
100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
99	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1
95	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2
97	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2
96	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3
95	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4
94	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
93	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6
92	0.5	0.5	0.5	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7
91	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8
90	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.9	0.9	0.9	0.9
89	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0
88	0.8	0.8	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.1	1.1	1.1	1.1
87	0.9	0.9	0.9	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.2	1.2	1.2	1.2
86	1.0	1.0	1.0	1.0	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.3	1.3	1.3	1.3
85	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.4	1.4	1.4	1.4
84	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.5	1.5	1.5	1.5
83	1.2	1.3	1.3	1.3	1.3	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.5	1.5	1.5	1.5	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6
82	1.3	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.5	1.5	1.5	1.5	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.7	1.7	1.7	1.7	1.8
81	1.4	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.6	1.6	1.6	1.6	1.7	1.7	1.7	1.7	1.8	1.8	1.8	1.8	1.9	1.9
80	1.5	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.7	1.7	1.7	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.9	1.9	1.9	2.0	2.0	2.0
79	1.6	1.6	1.7	1.7	1.7	1.8	1.8	1.8	1.8	1.9	1.9	1.9	1.9	2.0	2.0	2.0	2.0	2.1	2.1	2.1
78	1.7	1.7	1.8	1.8	1.8	1.9	1.9	1.9	1.9	2.0	2.0	2.0	2.1	2.1	2.1	2.1	2.2	2.2	2.2	2.3
77	1.8	1.9	1.9	1.9	1.9	2.0	2.0	2.0	2.1	2.1	2.1	2.2	2.2	2.2	2.2	2.3	2.3	2.3	2.4	2.4
76	1.9	2.0	2.0	2.0	2.1	2.1	2.1	2.1	2.2	2.2	2.2	2.3	2.3	2.3	2.4	2.4	2.4	2.5	2.5	2.5
75	2.0	2.1	2.1	2.1	2.2	2.2	2.2	2.3	2.3	2.3	2.4	2.4	2.4	2.5	2.5	2.5	2.6	2.6	2.6	2.7
74	2.1	2.2	2.2	2.2	2.3	2.3	2.4	2.4	2.4	2.5	2.5	2.6	2.6	2.6	2.7	2.7	2.7	2.7	2.8	2.8
73	2.3	2.3	2.3	2.4	2.4	2.4	2.5	2.5	2.6	2.6	2.7	2.7	2.7	2.8	2.8	2.8	2.8	2.9	2.9	3.0
72	2.4	2.4	2.5	2.5	2.5	2.6	2.6	2.6	2.7	2.7	2.8	2.8	2.8	2.9	2.9	3.0	3.0	3.0	3.1	3.1
71	2.5	2.5	2.6	2.6	2.7	2.7	2.7	2.8	2.8	2.9	2.9	2.9	3.0	3.0	3.1	3.1	3.1	3.2	3.2	3.3
70	2.6	2.7	2.7	2.7	2.8	2.8	2.9	2.9	3.0	3.0	3.0	3.1	3.1	3.2	3.2	3.3	3.3	3.3	3.4	3.4
69	2.7	2.8	2.8	2.9	2.9	3.0	3.0	3.1	3.1	3.1	3.2	3.2	3.3	3.3	3.4	3.4	3.5	3.5	3.5	3.6
68	2.9	2.9	3.0	3.0	3.1	3.1	3.2	3.2	3.2	3.3	3.3	3.4	3.4	3.5	3.5	3.6	3.6	3.7	3.7	3.8
67	3.0	3.1	3.1	3.2	3.2	3.3	3.3	3.3	3.4	3.4	3.5	3.5	3.6	3.6	3.7	3.7	3.8	3.8	3.9	3.9
66	3.1	3.2	3.2	3.3	3.3	3.4	3.5	3.5	3.6	3.6	3.7	3.7	3.8	3.8	3.9	3.9	4.0	4.0	4.1	4.1
65	3.3	3.3	3.4	3.4	3.5	3.6	3.6	3.7	3.7	3.8	3.8	3.9	3.9	4.0	4.0	4.1	4.1	4.2	4.3	4.3
64	3.4	3.5	3.5	3.6	3.7	3.7	3.8	3.8	3.9	3.9	4.0	4.0	4.1	4.2	4.2	4.3	4.3	4.4	4.4	4.5
63	3.6	3.6	3.7	3.8	3.8	3.9	3.9	4.0	4.1	4.1	4.2	4.2	4.3	4.3	4.4	4.5	4.5	4.6	4.6	4.7
62	3.7	3.8	3.9	3.9	4.0	4.0	4.1	4.2	4.2	4.3	4.4	4.4	4.5	4.5	4.6	4.7	4.7	4.8	4.8	4.9
61	3.9	4.0	4.0	4.1	4.2	4.2	4.3	4.3	4.4	4.5	4.5	4.6	4.7	4.7	4.8	4.9	4.9	5.0	5.1	5.1
60	4.1	4.1	4.2	4.3	4.3	4.4	4.5	4.5	4.6	4.7	4.7	4.8	4.9	4.9	5.0	5.1	5.1	5.2	5.3	5.3
59	4.2	4.3	4.4	4.4	4.5	4.6	4.7	4.7	4.8	4.9	4.9	5.0	5.1	5.1	5.2	5.3	5.4	5.4	5.5	5.6
58	4.4	4.5	4.6	4.6	4.7	4.8	4.9	4.9	5.0	5.1	5.1	5.2	5.3	5.4	5.4	5.5	5.6	5.6	5.7	5.8
57	4.6	4.7	4.8	4.8	4.9	5.0	5.1	5.1	5.2	5.3	5.4	5.4	5.5	5.6	5.7	5.7	5.8	5.9	6.0	6.0
56	4.8	4.9	4.9	5.0	5.1	5.2	5.3	5.3	5.4	5.5	5.6	5.7	5.7	5.8	5.9	6.0	6.0	6.1	6.2	6.3
55	5.0	5.1	5.2	5.2	5.3	5.4	5.5	5.6	5.6	5.7	5.8	5.9	6.0	6.1	6.1	6.2	6.3	6.4	6.5	6.5
54	5.2	5.3	5.4	5.5	5.5	5.6	5.7	5.8	5.9	6.0	6.0	6.1	6.2	6.3	6.4	6.5	6.6	6.6	6.7	6.8
53	5.4	5.5	5.6	5.7	5.8	5.9	5.9	6.0	6.1	6.2	6.3	6.4	6.5	6.6	6.7	6.7	6.8	6.9	7.0	7.1
52	5.6	5.7	5.8	5.9	6.0	6.1	6.2	6.3	6.4	6.5	6.6	6.6	6.7	6.8	6.9	7.0	7.1	7.2	7.3	7.4
51	5.9	6.0	6.1	6.1	6.2	6.3	6.4	6.5	6.6	6.7	6.8	6.9	7.0	7.1	7.2	7.3	7.4	7.5	7.6	7.7

АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.

Относительная влажность.	АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.																			
	8,1	8,2	8,3	8,4	8,5	8,6	8,7	8,8	8,9	9,0	9,1	9,2	9,3	9,4	9,5	9,6	9,7	9,8	9,9	10,0
95	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5
94	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6
93	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,7	0,7	0,7	0,7	0,7	0,7	0,7	0,7	0,7	0,7	0,7	0,7	0,7	0,7
92	0,7	0,7	0,7	0,7	0,7	0,7	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0,9	0,9
91	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0,9	0,9	0,9	0,9	0,9	0,9	0,9	0,9	0,9	0,9	0,9	1,0	1,0	1,0	1,0
90	0,9	0,9	0,9	0,9	0,9	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,1	1,1	1,1	1,1	1,1	1,1
89	1,0	1,0	1,0	1,0	1,1	1,1	1,1	1,1	1,1	1,1	1,1	1,1	1,1	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2
88	1,1	1,1	1,1	1,1	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,4
87	1,2	1,2	1,2	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,4	1,4	1,4	1,4	1,4	1,4	1,4	1,5	1,5	1,5
86	1,3	1,3	1,4	1,4	1,4	1,4	1,4	1,4	1,4	1,5	1,5	1,5	1,5	1,5	1,5	1,6	1,6	1,6	1,6	1,6
85	1,4	1,4	1,5	1,5	1,5	1,5	1,5	1,6	1,6	1,6	1,6	1,6	1,6	1,7	1,7	1,7	1,7	1,7	1,7	1,8
84	1,5	1,6	1,6	1,6	1,6	1,6	1,7	1,7	1,7	1,7	1,7	1,8	1,8	1,8	1,8	1,8	1,8	1,9	1,9	1,9
83	1,7	1,7	1,7	1,7	1,7	1,8	1,8	1,8	1,8	1,8	1,9	1,9	1,9	1,9	2,0	2,0	2,0	2,0	2,0	2,0
82	1,8	1,8	1,8	1,8	1,9	1,9	1,9	1,9	2,0	2,0	2,0	2,0	2,1	2,1	2,1	2,1	2,1	2,2	2,2	2,2
81	1,9	1,9	1,9	2,0	2,0	2,0	2,0	2,1	2,1	2,1	2,1	2,2	2,2	2,2	2,2	2,3	2,3	2,3	2,3	2,3
80	2,0	2,0	2,1	2,1	2,1	2,2	2,2	2,2	2,2	2,2	2,3	2,3	2,3	2,4	2,4	2,4	2,4	2,4	2,5	2,5
79	2,2	2,2	2,2	2,2	2,3	2,3	2,3	2,3	2,4	2,4	2,4	2,4	2,5	2,5	2,5	2,6	2,6	2,6	2,6	2,7
78	2,3	2,3	2,3	2,4	2,4	2,4	2,5	2,5	2,5	2,5	2,6	2,6	2,6	2,7	2,7	2,7	2,7	2,8	2,8	2,8
77	2,4	2,4	2,5	2,5	2,5	2,6	2,6	2,6	2,7	2,7	2,7	2,7	2,8	2,8	2,8	2,9	2,9	2,9	3,0	3,0
76	2,6	2,6	2,6	2,7	2,7	2,7	2,7	2,8	2,8	2,8	2,9	2,9	2,9	3,0	3,0	3,0	3,1	3,1	3,1	3,2
75	2,7	2,7	2,8	2,8	2,8	2,9	2,9	2,9	3,0	3,0	3,0	3,1	3,1	3,1	3,2	3,2	3,2	3,3	3,3	3,3
74	2,8	2,9	2,9	3,0	3,0	3,0	3,1	3,1	3,1	3,2	3,2	3,2	3,3	3,3	3,3	3,4	3,4	3,4	3,5	3,5
73	3,0	3,0	3,1	3,1	3,1	3,2	3,2	3,3	3,3	3,3	3,4	3,4	3,4	3,5	3,5	3,6	3,6	3,6	3,7	3,7
72	3,2	3,2	3,2	3,3	3,3	3,3	3,4	3,4	3,5	3,5	3,5	3,6	3,6	3,7	3,7	3,7	3,8	3,8	3,9	3,9
71	3,3	3,3	3,4	3,4	3,5	3,5	3,6	3,6	3,6	3,7	3,7	3,8	3,8	3,8	3,9	3,9	4,0	4,0	4,0	4,1
70	3,5	3,5	3,6	3,6	3,6	3,7	3,7	3,8	3,8	3,9	3,9	3,9	4,0	4,0	4,1	4,1	4,2	4,2	4,2	4,3
69	3,6	3,7	3,7	3,8	3,8	3,9	3,9	4,0	4,0	4,0	4,1	4,1	4,2	4,2	4,3	4,3	4,4	4,4	4,4	4,5
68	3,8	3,9	3,9	4,0	4,0	4,0	4,1	4,1	4,2	4,2	4,3	4,3	4,4	4,4	4,5	4,5	4,6	4,6	4,7	4,7
67	4,0	4,0	4,1	4,1	4,2	4,2	4,3	4,3	4,4	4,4	4,5	4,5	4,6	4,6	4,7	4,7	4,8	4,8	4,9	4,9
66	4,2	4,2	4,3	4,3	4,4	4,4	4,5	4,5	4,6	4,6	4,7	4,7	4,8	4,8	4,9	4,9	5,0	5,0	5,1	5,2
65	4,4	4,4	4,5	4,5	4,6	4,6	4,7	4,7	4,8	4,8	4,9	5,0	5,0	5,1	5,1	5,2	5,2	5,3	5,3	5,4
64	4,6	4,6	4,7	4,7	4,8	4,8	4,9	5,0	5,0	5,1	5,1	5,2	5,2	5,3	5,3	5,4	5,5	5,5	5,6	5,6
63	4,8	4,8	4,9	4,9	5,0	5,1	5,1	5,2	5,2	5,3	5,3	5,4	5,5	5,5	5,6	5,6	5,7	5,8	5,8	5,9
62	5,0	5,0	5,1	5,1	5,2	5,3	5,3	5,4	5,5	5,5	5,6	5,6	5,7	5,8	5,8	5,9	5,9	6,0	6,1	6,1
61	5,2	5,2	5,3	5,4	5,4	5,5	5,6	5,6	5,7	5,8	5,8	5,9	5,9	6,0	6,1	6,1	6,2	6,3	6,3	6,4
60	5,4	5,5	5,5	5,6	5,7	5,7	5,8	5,9	5,9	6,0	6,1	6,1	6,2	6,3	6,3	6,4	6,5	6,5	6,6	6,7
59	5,6	5,7	5,8	5,8	5,9	6,0	6,0	6,1	6,2	6,3	6,3	6,4	6,5	6,6	6,6	6,7	6,7	6,8	6,9	6,9
58	5,9	5,9	6,0	6,1	6,2	6,2	6,3	6,4	6,4	6,5	6,6	6,7	6,7	6,8	6,9	7,0	7,1	7,1	7,2	7,2
57	6,1	6,2	6,3	6,3	6,4	6,5	6,6	6,6	6,7	6,8	6,9	6,9	7,0	7,1	7,2	7,2	7,3	7,4	7,5	7,5
56	6,4	6,4	6,5	6,6	6,7	6,8	6,8	6,9	7,0	7,1	7,1	7,2	7,3	7,4	7,5	7,5	7,6	7,7	7,8	7,9
55	6,6	6,7	6,8	6,9	7,0	7,0	7,1	7,2	7,3	7,4	7,4	7,5	7,6	7,7	7,8	7,9	7,9	8,0	8,1	8,2
54	6,9	7,0	7,1	7,2	7,2	7,3	7,4	7,5	7,6	7,7	7,8	7,8	7,9	8,0	8,1	8,2	8,3	8,3	8,4	8,5
53	7,2	7,3	7,4	7,4	7,5	7,6	7,7	7,8	7,9	8,0	8,1	8,2	8,2	8,3	8,4	8,5	8,6	8,7	8,8	8,9
52	7,5	7,6	7,7	7,8	7,8	7,9	8,0	8,1	8,2	8,3	8,4	8,5	8,6	8,7	8,8	8,9	9,0	9,0	9,1	9,2
51	7,8	7,9	8,0	8,1	8,2	8,3	8,4	8,5	8,6	8,6	8,7	8,8	8,9	9,0	9,1	9,2	9,3	9,4	9,5	9,6
50	8,1	8,2	8,3	8,4	8,5	8,6	8,7	8,8	8,9	9,0	9,1	9,2	9,3	9,4	9,5	9,6	9,7	9,8	9,9	10,0
49	8,4	8,5	8,6	8,7	8,8	9,0	9,1	9,2	9,3	9,4	9,5	9,6	9,7	9,8	9,9	10,0	10,1	10,2	10,3	10,4
48	8,8	8,9	9,0	9,1	9,2	9,3	9,4	9,5	9,6	9,7	9,9	10,0	10,1	10,2	10,3	10,4	10,5	10,6	10,7	10,8
47	9,1	9,2	9,4	9,5	9,6	9,7	9,8	9,9	10,0	10,1	10,3	10,4	10,5	10,6	10,7	10,8	10,9	11,1	11,2	11,3
46	9,5	9,6	9,7	9,9	10,0	10,1	10,2	10,3	10,4	10,6	10,7	10,8	10,9	11,0	11,2	11,3	11,4	11,5	11,6	11,7

АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.

Относительная влажность.	АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.																			
	8.1	8.2	8.3	8.4	8.5	8.6	8.7	8.8	8.9	9.0	9.1	9.2	9.3	9.4	9.5	9.6	9.7	9.8	9.9	10.0
45	9.9	10.0	10.1	10.3	10.4	10.5	10.6	10.8	10.9	11.0	11.1	11.2	11.4	11.5	11.6	11.7	11.9	12.0	12.1	12.2
44	10.3	10.4	10.6	10.7	10.8	10.9	11.1	11.2	11.3	11.5	11.6	11.7	11.8	12.0	12.1	12.2	12.3	12.5	12.6	12.7
43	10.7	10.9	11.0	11.1	11.3	11.4	11.5	11.7	11.8	11.9	12.1	12.2	12.3	12.5	12.6	12.7	12.9	13.0	13.1	13.3
42	11.2	11.3	11.5	11.6	11.7	11.9	12.0	12.2	12.3	12.4	12.6	12.7	12.8	13.0	13.1	13.3	13.4	13.5	13.7	13.8
41	11.7	11.8	11.9	12.1	12.2	12.4	12.5	12.7	12.8	13.0	13.1	13.2	13.4	13.5	13.7	13.8	14.0	14.1	14.2	14.4
40	12.2	12.3	12.4	12.6	12.8	12.9	13.0	13.2	13.4	13.5	13.6	13.8	14.0	14.1	14.2	14.4	14.6	14.7	14.8	15.0
39	12.7	12.8	13.0	13.1	13.3	13.5	13.6	13.8	13.9	14.1	14.2	14.4	14.5	14.7	14.9	15.0	15.2	15.3	15.5	15.6
38	13.2	13.4	13.5	13.7	13.9	14.0	14.2	14.4	14.5	14.7	14.8	15.0	15.2	15.3	15.5	15.7	15.8	16.0	16.2	16.3
37	13.8	14.0	14.1	14.3	14.5	14.6	14.8	15.0	15.2	15.3	15.5	15.7	15.8	16.0	16.2	16.3	16.5	16.7	16.9	17.0
36	14.4	14.6	14.8	14.9	15.1	15.3	15.5	15.6	15.8	16.0	16.2	16.4	16.5	16.7	16.9	17.1	17.2	17.4	17.6	17.8
35	15.0	15.2	15.4	15.6	15.8	16.0	16.2	16.3	16.5	16.7	16.9	17.1	17.3	17.5	17.6	17.8	18.0	18.2	18.4	18.6
34	15.7	15.9	16.1	16.3	16.5	16.7	16.9	17.1	17.3	17.5	17.7	17.9	18.1	18.2	18.4	18.6	18.8	19.0	19.2	19.4
33	16.4	16.6	16.9	17.1	17.3	17.5	17.7	17.9	18.1	18.3	18.5	18.7	18.9	19.1	19.3	19.5	19.7	19.9	20.1	20.3
32	17.2	17.4	17.6	17.8	18.1	18.3	18.5	18.7	18.9	19.1	19.3	19.6	19.8	20.0	20.2	20.4	20.6	20.8	21.0	21.2
31	18.0	18.3	18.5	18.7	18.9	19.1	19.4	19.6	19.8	20.0	20.3	20.5	20.7	20.9	21.1	21.4	21.6	21.8	22.0	22.3
30	18.9	19.1	19.4	19.6	19.8	20.1	20.3	20.5	20.8	21.0	21.2	21.5	21.7	21.9	22.2	22.4	22.6	22.9	23.1	23.3
29	19.8	20.1	20.3	20.6	20.8	21.1	21.3	21.5	21.8	22.0	22.3	22.5	22.8	23.0	23.3	23.5	23.7	24.0	24.2	24.5
28	20.8	21.1	21.3	21.6	21.9	22.1	22.4	22.6	22.9	23.1	23.4	23.7	23.9	24.2	24.4	24.7	24.9	25.2	25.5	25.7
27	21.9	22.2	22.4	22.7	23.0	23.3	23.5	23.8	24.1	24.3	24.6	24.9	25.1	25.4	25.7	26.0	26.2	26.5	26.8	27.0
26	23.1	23.3	23.6	23.9	24.2	24.5	24.8	25.0	25.3	25.6	25.9	26.2	26.5	26.8	27.0	27.3	27.6	27.9	28.2	28.5
25	24.3	24.6	24.9	25.2	25.5	25.8	26.1	26.4	26.7	27.0	27.3	27.6	27.9	28.2	28.5	28.8	29.1	29.4	29.7	30.0
24	25.7	26.0	26.3	26.6	26.9	27.2	27.6	27.9	28.2	28.5	28.8	29.1	29.5	29.8	30.1	30.4	30.7	31.0	31.4	31.7
23	27.1	27.5	27.8	28.1	28.5	28.8	29.1	29.5	29.8	30.1	30.5	30.8	31.1	31.5	31.8	32.1	32.5	32.8	33.1	33.5
22	28.7	29.1	29.4	29.8	30.1	30.5	30.8	31.2	31.6	31.9	32.3	32.6	33.0	33.3	33.7	34.0	34.4	34.7	35.1	35.5
21	30.5	30.8	31.2	31.6	32.0	32.4	32.7	33.1	33.5	33.9	34.2	34.6	35.0	35.4	35.7	36.1	36.5	36.9	37.2	37.6
20	32.4	32.8	33.2	33.6	34.0	34.4	34.8	35.2	35.6	36.0	36.4	36.8	37.2	37.6	38.0	38.4	38.8	39.2	39.6	40.0
19	34.5	35.0	35.4	35.8	36.2	36.7	37.1	37.5	37.9	38.4	38.8	39.2	39.6	40.1	40.5	40.9	41.4	41.8	42.2	42.6
18	36.9	37.4	37.8	38.3	38.7	39.2	39.6	40.1	40.5	41.0	41.5	41.9	42.4	42.8	43.3	43.7	44.2	44.6	45.1	45.6
17	39.5	40.0	40.5	41.0	41.5	42.0	42.5	43.0	43.5	43.9	44.4	44.9	45.4	45.9	46.4	46.9	47.4	47.8	48.3	48.8
16	42.5	43.0	43.6	44.1	44.6	45.2	45.7	46.2	46.7	47.2	47.8	48.3	48.8	49.4	49.9	50.4	50.9	51.4	52.0	52.5
15	45.9	46.5	47.0	47.6	48.2	48.7	49.3	49.9	50.4	51.0	51.6	52.1	52.7	53.3	53.8	54.4	55.0	55.5	56.1	56.7
14	49.8	50.4	51.0	51.6	52.2	52.8	53.4	54.1	54.7	55.3	55.9	56.5	57.1	57.7	58.4	59.0	59.6	60.2	60.8	61.4
13	54.2	54.9	55.5	56.2	56.9	57.6	58.2	58.9	59.6	60.2	60.9	61.6	62.2	62.9	63.6	64.2	64.9	65.6	66.3	
12	59.4	60.1	60.9	61.6	62.3	63.1	63.8	64.5	65.3											
11	65.5	66.3	67.2	68.0	68.8	69.6	70.4	71.2	72.0											
	10.1	10.2	10.3	10.4	10.5	10.6	10.7	10.8	10.9	11.0	11.1	11.2	11.3	11.4	11.5	11.6	11.7	11.8	11.9	12.0
100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
99	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1
98	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2
97	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4
96	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
95	0.5	0.5	0.5	0.5	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6
94	0.6	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.8	0.8	0.8
93	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9
92	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0
91	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.2	1.2	1.2	1.2

АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.

Относительная влажность.	АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.																			
	10.1	10.2	10.3	10.4	10.5	10.6	10.7	10.8	10.9	11.0	11.1	11.2	11.3	11.4	11.5	11.6	11.7	11.8	11.9	12.0
90	1.1	1.1	1.1	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3
89	1.2	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.5	1.5	1.5
88	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6
87	1.5	1.5	1.5	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.8	1.8	1.8
86	1.6	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	2.0
85	1.8	1.8	1.8	1.8	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.1	2.1	2.1	2.1
84	1.9	1.9	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.3	2.3
83	2.1	2.1	2.1	2.1	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.5
82	2.2	2.2	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.4	2.4	2.4	2.4	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.6	2.6	2.6	2.6
81	2.4	2.4	2.4	2.4	2.5	2.5	2.5	2.5	2.6	2.6	2.6	2.6	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7	2.8	2.8	2.8
80	2.5	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6	2.7	2.7	2.7	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.9	2.9	2.9	3.0	3.0	3.0
79	2.7	2.7	2.7	2.8	2.8	2.8	2.8	2.9	2.9	2.9	3.0	3.0	3.0	3.0	3.1	3.1	3.1	3.1	3.2	3.2
78	2.8	2.9	2.9	2.9	3.0	3.0	3.0	3.0	3.1	3.1	3.1	3.1	3.2	3.2	3.2	3.2	3.3	3.3	3.3	3.4
77	3.0	3.0	3.1	3.1	3.1	3.2	3.2	3.2	3.3	3.3	3.3	3.3	3.4	3.4	3.4	3.5	3.5	3.5	3.6	3.6
76	3.2	3.2	3.3	3.3	3.3	3.3	3.4	3.4	3.4	3.5	3.5	3.5	3.6	3.6	3.6	3.7	3.7	3.7	3.8	3.8
75	3.4	3.4	3.4	3.5	3.5	3.5	3.6	3.6	3.6	3.7	3.7	3.7	3.8	3.8	3.8	3.9	3.9	3.9	4.0	4.0
74	3.5	3.6	3.6	3.7	3.7	3.7	3.8	3.8	3.8	3.9	3.9	3.9	4.0	4.0	4.0	4.1	4.1	4.1	4.2	4.2
73	3.7	3.8	3.8	3.8	3.9	3.9	3.9	4.0	4.0	4.0	4.1	4.1	4.1	4.2	4.2	4.3	4.3	4.3	4.4	4.4
72	3.9	4.0	4.0	4.0	4.1	4.1	4.2	4.2	4.2	4.3	4.3	4.4	4.4	4.4	4.5	4.5	4.6	4.6	4.6	4.7
71	4.1	4.2	4.2	4.2	4.3	4.3	4.4	4.4	4.5	4.5	4.5	4.6	4.6	4.7	4.7	4.7	4.8	4.8	4.9	4.9
70	4.3	4.4	4.4	4.5	4.5	4.5	4.6	4.6	4.7	4.7	4.8	4.8	4.8	4.9	4.9	5.0	5.0	5.1	5.1	5.1
69	4.5	4.6	4.6	4.7	4.7	4.8	4.8	4.9	4.9	4.9	5.0	5.0	5.1	5.1	5.2	5.2	5.3	5.3	5.3	5.4
68	4.8	4.8	4.8	4.9	4.9	5.0	5.0	5.1	5.1	5.2	5.2	5.3	5.3	5.4	5.4	5.5	5.5	5.6	5.6	5.6
67	5.0	5.0	5.1	5.1	5.2	5.2	5.3	5.3	5.4	5.4	5.5	5.5	5.6	5.6	5.7	5.7	5.8	5.8	5.9	5.9
66	5.2	5.3	5.3	5.4	5.4	5.5	5.5	5.6	5.6	5.7	5.7	5.8	5.8	5.9	5.9	6.0	6.0	6.1	6.1	6.2
65	5.4	5.5	5.5	5.6	5.7	5.7	5.8	5.8	5.9	5.9	6.0	6.0	6.1	6.1	6.2	6.2	6.3	6.4	6.4	6.5
64	5.7	5.7	5.8	5.8	5.9	6.0	6.0	6.1	6.1	6.2	6.2	6.3	6.4	6.4	6.5	6.5	6.6	6.6	6.7	6.8
63	5.9	6.0	6.0	6.1	6.2	6.2	6.3	6.3	6.4	6.5	6.5	6.6	6.6	6.7	6.8	6.8	6.9	6.9	7.0	7.0
62	6.2	6.3	6.3	6.4	6.4	6.5	6.6	6.6	6.7	6.7	6.8	6.9	6.9	7.0	7.0	7.1	7.2	7.2	7.3	7.4
61	6.5	6.5	6.6	6.6	6.7	6.8	6.8	6.9	7.0	7.0	7.1	7.2	7.2	7.3	7.4	7.4	7.5	7.5	7.6	7.7
60	6.7	6.8	6.9	6.9	7.0	7.1	7.1	7.2	7.3	7.3	7.4	7.5	7.5	7.6	7.7	7.7	7.8	7.9	7.9	8.0
59	7.0	7.1	7.2	7.2	7.3	7.4	7.4	7.5	7.6	7.6	7.7	7.8	7.9	7.9	8.0	8.1	8.1	8.2	8.3	8.3
58	7.3	7.4	7.5	7.5	7.6	7.7	7.7	7.8	7.9	8.0	8.0	8.1	8.2	8.3	8.3	8.4	8.5	8.5	8.6	8.7
57	7.6	7.7	7.8	7.8	7.9	8.0	8.1	8.1	8.2	8.3	8.4	8.4	8.5	8.6	8.7	8.8	8.8	8.9	9.0	9.1
56	7.9	8.0	8.1	8.2	8.2	8.3	8.4	8.5	8.6	8.6	8.7	8.8	8.9	9.0	9.0	9.1	9.2	9.3	9.3	9.4
55	8.3	8.3	8.4	8.5	8.6	8.7	8.8	8.8	8.9	9.0	9.1	9.2	9.2	9.3	9.4	9.5	9.6	9.7	9.7	9.8
54	8.6	8.7	8.8	8.9	8.9	9.0	9.1	9.2	9.3	9.4	9.5	9.5	9.6	9.7	9.8	9.9	10.0	10.1	10.1	10.2
53	9.0	9.0	9.1	9.2	9.3	9.4	9.5	9.6	9.7	9.8	9.9	10.0	10.1	10.1	10.2	10.3	10.4	10.5	10.6	10.6
52	9.3	9.4	9.5	9.6	9.7	9.8	9.9	10.0	10.1	10.2	10.3	10.4	10.5	10.6	10.7	10.8	10.9	11.0	11.1	11.1
51	9.7	9.8	9.9	10.0	10.1	10.2	10.3	10.4	10.5	10.6	10.7	10.8	10.9	11.0	11.0	11.1	11.2	11.3	11.4	11.5
50	10.1	10.2	10.3	10.4	10.5	10.6	10.7	10.8	10.9	11.0	11.1	11.2	11.3	11.4	11.5	11.6	11.7	11.8	11.9	12.0
49	10.5	10.6	10.7	10.8	10.9	11.0	11.1	11.2	11.3	11.4	11.6	11.7	11.8	11.9	12.0	12.1	12.2	12.3	12.4	12.5
48	10.9	11.0	11.2	11.3	11.4	11.5	11.6	11.7	11.8	11.9	12.0	12.1	12.2	12.3	12.5	12.6	12.7	12.8	12.9	13.0
47	11.4	11.5	11.6	11.7	11.8	12.0	12.1	12.2	12.3	12.4	12.5	12.6	12.7	12.9	13.0	13.1	13.2	13.3	13.4	13.5
46	11.9	12.0	12.1	12.2	12.3	12.4	12.6	12.7	12.8	12.9	13.0	13.1	13.3	13.4	13.5	13.6	13.7	13.9	14.0	14.1
45	12.3	12.5	12.6	12.7	12.8	13.0	13.1	13.2	13.3	13.4	13.6	13.7	13.8	13.9	14.1	14.2	14.3	14.4	14.5	14.7
44	12.9	13.0	13.1	13.2	13.4	13.5	13.6	13.7	13.9	14.0	14.1	14.3	14.4	14.5	14.6	14.8	14.9	15.0	15.1	15.3
43	13.4	13.5	13.7	13.8	13.9	14.1	14.2	14.3	14.4	14.6	14.7	14.8	15.0	15.1	15.2	15.4	15.5	15.6	15.8	15.9
42	13.9	14.1	14.2	14.4	14.5	14.6	14.8	14.9	15.1	15.2	15.3	15.5	15.6	15.7	15.9	16.0	16.2	16.3	16.4	16.6
41	14.5	14.7	14.8	15.0	15.1	15.3	15.4	15.5	15.7	15.8	16.0	16.1	16.3	16.4	16.5	16.7	16.8	17.0	17.1	17.3

АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.

Относительная влажность.	АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.																			
	10.1	10.2	10.3	10.4	10.5	10.6	10.7	10.8	10.9	11.0	11.1	11.2	11.3	11.4	11.5	11.6	11.7	11.8	11.9	12.0
40	15.2	15.3	15.4	15.6	15.8	15.9	16.0	16.2	16.4	16.5	16.6	16.8	17.0	17.1	17.2	17.4	17.6	17.7	17.8	18.0
39	15.8	16.0	16.1	16.3	16.4	16.6	16.7	16.9	17.0	17.2	17.4	17.5	17.7	17.8	18.0	18.1	18.3	18.5	18.6	18.8
38	16.5	16.6	16.8	17.0	17.1	17.3	17.5	17.6	17.8	17.9	18.1	18.3	18.4	18.6	18.8	18.9	19.1	19.3	19.4	19.6
37	17.2	17.4	17.5	17.7	17.9	18.0	18.2	18.4	18.6	18.7	18.9	19.1	19.2	19.4	19.6	19.8	19.9	20.1	20.3	20.4
36	18.0	18.1	18.3	18.5	18.7	18.8	19.0	19.2	19.4	19.6	19.7	19.9	20.1	20.3	20.4	20.6	20.8	21.0	21.2	21.3
35	18.8	18.9	19.1	19.3	19.5	19.7	19.9	20.1	20.2	20.4	20.6	20.8	21.0	21.2	21.4	21.5	21.7	21.9	22.1	22.3
34	19.6	19.8	20.0	20.2	20.4	20.6	20.8	21.0	21.2	21.4	21.5	21.7	21.9	22.1	22.3	22.5	22.7	22.9	23.1	23.3
33	20.5	20.7	20.9	21.1	21.3	21.5	21.7	21.9	22.1	22.3	22.5	22.7	22.9	23.1	23.3	23.6	23.8	24.0	24.2	24.4
32	21.5	21.7	21.9	22.1	22.3	22.5	22.7	23.0	23.2	23.4	23.6	23.8	24.0	24.2	24.4	24.6	24.9	25.1	25.3	25.5
31	22.5	22.7	22.9	23.1	23.4	23.6	23.8	24.0	24.3	24.5	24.7	24.9	25.2	25.4	25.6	25.8	26.0	26.3	26.5	26.7
30	23.6	23.8	24.0	24.3	24.5	24.7	25.0	25.2	25.4	25.7	25.9	26.1	26.4	26.6	26.8	27.1	27.3	27.5	27.8	28.0
29	24.7	25.0	25.2	25.5	25.7	26.0	26.2	26.4	26.7	26.9	27.2	27.4	27.7	27.9	28.2	28.4	28.6	28.9	29.1	29.4
28	26.0	26.2	26.5	26.7	27.0	27.3	27.5	27.8	28.0	28.3	28.5	28.8	29.1	29.3	29.6	29.8	30.1	30.3	30.6	30.9
27	27.3	27.6	27.8	28.1	28.4	28.7	28.9	29.2	29.5	29.7	30.0	30.3	30.6	30.8	31.1	31.4	31.6	31.9	32.2	32.4
26	28.7	29.0	29.3	29.6	29.9	30.2	30.5	30.7	31.0	31.3	31.6	31.9	32.2	32.4	32.7	33.0	33.3	33.6	33.9	34.2
25	30.3	30.6	30.9	31.2	31.5	31.8	32.1	32.4	32.7	33.0	33.3	33.6	33.9	34.2	34.5	34.8	35.1	35.4	35.7	36.0
24	32.0	32.3	32.6	32.9	33.3	33.6	33.9	34.2	34.5	34.8	35.2	35.5	35.8	36.1	36.4	36.7	37.1	37.4	37.7	38.0
23	33.8	34.1	34.5	34.8	35.2	35.5	35.8	36.2	36.5	36.8	37.2	37.5	37.8	38.2	38.5	38.8	39.2	39.5	39.8	40.2
22	35.8	36.2	36.5	36.9	37.2	37.6	37.9	38.3	38.6	39.0	39.4	39.7	40.1	40.4	40.8	41.1	41.5	41.8	42.2	42.5
21	38.0	38.4	38.7	39.1	39.5	39.9	40.3	40.6	41.0	41.4	41.8	42.1	42.5	42.9	43.3	43.6	44.0	44.4	44.8	45.1
20	40.4	40.8	41.2	41.6	42.0	42.4	42.8	43.2	43.6	44.0	44.4	44.8	45.2	45.6	46.0	46.4	46.8	47.2	47.6	48.0
19	43.1	43.5	43.9	44.3	44.8	45.2	45.6	46.0	46.5	46.9	47.3	47.7	48.2	48.6	49.0	49.5	49.9	50.3	50.7	51.2
18	46.0	46.5	46.9	47.4	47.8	48.3	48.7	49.2	49.7	50.1	50.6	51.0	51.5	51.9	52.4	52.8	53.3	53.8	54.2	54.7
17	49.3	49.8	50.3	50.8	51.3	51.8	52.2	52.7	53.2	53.7	54.2	54.7	55.2	55.7	56.1	56.6	57.1	57.6	58.1	58.6
16	53.0	53.6	54.1	54.6	55.1	55.6	56.2	56.7	57.2	57.8	58.3	58.8	59.3	59.8	60.4	60.9	61.4	62.0	62.5	63.0
15	57.2	57.8	58.4	58.9	59.5	60.1	60.6	61.2	61.8	62.3	62.9	63.5	64.0	64.6	65.2	65.7	66.3	66.9	67.4	
14	62.0	62.7	63.3	63.9	64.5	65.1	65.7	66.3	67.0											
	12.1	12.2	12.3	12.4	12.5	12.6	12.7	12.8	12.9	13.0	13.1	13.2	13.3	13.4	13.5	13.6	13.7	13.8	13.9	14.0
100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
99	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1
98	0.2	0.2	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3
97	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4
96	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6
95	0.6	0.6	0.6	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7
94	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9
93	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.1
92	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2
91	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.4	1.4	1.4	1.4
90	1.3	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.6
89	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7
88	1.6	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9
87	1.8	1.8	1.8	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.1	2.1	2.1
86	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.3	2.3
85	2.1	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.5	2.5
84	2.3	2.3	2.3	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6	2.7
83	2.5	2.5	2.5	2.5	2.6	2.6	2.6	2.6	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.9
82	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7	2.8	2.8	2.8	2.8	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	3.0	3.0	3.0	3.0	3.1	3.1
81	2.8	2.9	2.9	2.9	2.9	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	3.1	3.1	3.1	3.1	3.2	3.2	3.2	3.2	3.3	3.3

АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.

Относительная влажность.	АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.																			
	12.1	12.2	12.3	12.4	12.5	12.6	12.7	12.8	12.9	13.0	13.1	13.2	13.3	13.4	13.5	13.6	13.7	13.8	13.9	14.0
80	3.0	3.0	3.1	3.1	3.1	3.2	3.2	3.2	3.2	3.2	3.3	3.3	3.3	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.5	3.5
79	3.2	3.2	3.3	3.3	3.3	3.3	3.4	3.4	3.4	3.5	3.5	3.5	3.5	3.6	3.6	3.6	3.6	3.7	3.7	3.7
78	3.4	3.4	3.5	3.5	3.5	3.6	3.6	3.6	3.6	3.7	3.7	3.7	3.8	3.8	3.8	3.8	3.9	3.9	3.9	3.9
77	3.6	3.6	3.7	3.7	3.7	3.8	3.8	3.8	3.9	3.9	3.9	3.9	4.0	4.0	4.0	4.1	4.1	4.1	4.2	4.2
76	3.8	3.9	3.9	3.9	3.9	4.0	4.0	4.0	4.1	4.1	4.1	4.2	4.2	4.2	4.3	4.3	4.3	4.4	4.4	4.4
75	4.0	4.1	4.1	4.1	4.2	4.2	4.2	4.3	4.3	4.3	4.4	4.4	4.4	4.5	4.5	4.5	4.6	4.6	4.6	4.7
74	4.3	4.3	4.3	4.4	4.4	4.4	4.5	4.5	4.5	4.6	4.6	4.6	4.7	4.7	4.7	4.8	4.8	4.8	4.9	4.9
73	4.5	4.5	4.5	4.6	4.6	4.7	4.7	4.7	4.8	4.8	4.8	4.9	4.9	5.0	5.0	5.0	5.1	5.1	5.1	5.2
72	4.7	4.7	4.8	4.8	4.9	4.9	4.9	5.0	5.0	5.1	5.1	5.1	5.2	5.2	5.3	5.3	5.3	5.4	5.4	5.4
71	4.9	5.0	5.0	5.1	5.1	5.1	5.2	5.2	5.3	5.3	5.4	5.4	5.4	5.5	5.5	5.6	5.6	5.6	5.7	5.7
70	5.2	5.2	5.3	5.3	5.4	5.4	5.4	5.5	5.5	5.6	5.6	5.7	5.7	5.7	5.8	5.8	5.9	5.9	6.0	6.0
69	5.4	5.5	5.5	5.6	5.6	5.7	5.7	5.8	5.8	5.8	5.9	5.9	6.0	6.0	6.1	6.1	6.2	6.2	6.2	6.3
68	5.7	5.7	5.8	5.8	5.9	5.9	6.0	6.0	6.1	6.1	6.2	6.2	6.3	6.3	6.4	6.4	6.5	6.5	6.5	6.6
67	6.0	6.0	6.1	6.1	6.2	6.2	6.3	6.3	6.4	6.4	6.5	6.5	6.6	6.6	6.6	6.7	6.7	6.8	6.8	6.9
66	6.2	6.3	6.3	6.4	6.4	6.5	6.5	6.6	6.6	6.7	6.7	6.8	6.9	6.9	7.0	7.0	7.1	7.1	7.2	7.2
65	6.5	6.6	6.6	6.7	6.7	6.8	6.8	6.9	6.9	7.0	7.1	7.1	7.2	7.2	7.3	7.3	7.4	7.4	7.5	7.5
64	6.8	6.9	6.9	7.0	7.0	7.1	7.1	7.2	7.3	7.3	7.4	7.4	7.5	7.5	7.6	7.6	7.7	7.8	7.8	7.9
63	7.1	7.2	7.2	7.3	7.3	7.4	7.5	7.5	7.6	7.6	7.7	7.8	7.8	7.9	7.9	8.0	8.0	8.1	8.2	8.2
62	7.4	7.5	7.5	7.6	7.7	7.7	7.8	7.8	7.9	8.0	8.0	8.1	8.2	8.2	8.3	8.3	8.4	8.5	8.5	8.6
61	7.7	7.8	7.9	7.9	8.0	8.1	8.1	8.2	8.2	8.3	8.4	8.4	8.5	8.6	8.6	8.7	8.8	8.8	8.9	9.0
60	8.1	8.1	8.2	8.3	8.3	8.4	8.5	8.5	8.6	8.7	8.7	8.8	8.9	8.9	9.0	9.1	9.1	9.2	9.3	9.3
59	8.4	8.5	8.5	8.6	8.7	8.8	8.8	8.9	9.0	9.0	9.1	9.2	9.2	9.3	9.4	9.5	9.5	9.6	9.7	9.7
58	8.8	8.8	8.9	9.0	9.1	9.1	9.2	9.3	9.3	9.4	9.5	9.6	9.6	9.7	9.8	9.8	9.9	10.0	10.1	10.1
57	9.1	9.2	9.3	9.4	9.4	9.5	9.6	9.7	9.7	9.8	9.9	10.0	10.0	10.1	10.2	10.3	10.3	10.4	10.5	10.6
56	9.5	9.6	9.7	9.7	9.8	9.9	10.0	10.1	10.1	10.2	10.3	10.4	10.4	10.5	10.6	10.7	10.8	10.8	10.9	11.0
55	9.9	10.0	10.1	10.1	10.2	10.3	10.4	10.5	10.6	10.6	10.7	10.8	10.9	11.0	11.0	11.1	11.2	11.3	11.4	11.5
54	10.3	10.4	10.5	10.6	10.6	10.7	10.8	10.9	11.0	11.1	11.2	11.2	11.3	11.4	11.5	11.6	11.7	11.8	11.8	11.9
53	10.7	10.8	10.9	11.0	11.1	11.2	11.3	11.4	11.4	11.5	11.6	11.7	11.8	11.9	12.0	12.1	12.1	12.2	12.3	12.4
52	11.2	11.3	11.4	11.4	11.5	11.6	11.7	11.8	11.9	12.0	12.1	12.2	12.3	12.4	12.5	12.6	12.6	12.7	12.8	12.9
51	11.6	11.7	11.8	11.9	12.0	12.1	12.2	12.3	12.4	12.5	12.6	12.7	12.8	12.9	13.0	13.1	13.2	13.3	13.4	13.5
50	12.1	12.2	12.3	12.4	12.5	12.6	12.7	12.8	12.9	13.0	13.1	13.2	13.3	13.4	13.5	13.6	13.7	13.8	13.9	14.0
49	12.6	12.7	12.8	12.9	13.0	13.1	13.2	13.3	13.4	13.5	13.6	13.7	13.8	13.9	14.1	14.2	14.3	14.4	14.5	14.6
48	13.1	13.2	13.3	13.4	13.5	13.6	13.8	13.9	14.0	14.1	14.2	14.3	14.4	14.5	14.6	14.7	14.8	14.9	15.1	15.2
47	13.6	13.8	13.9	14.0	14.1	14.2	14.3	14.4	14.5	14.7	14.8	14.9	15.0	15.1	15.2	15.3	15.4	15.6	15.7	15.8
46	14.2	14.3	14.4	14.6	14.7	14.8	14.9	15.0	15.1	15.3	15.4	15.5	15.6	15.7	15.8	16.0	16.1	16.2	16.3	16.4
45	14.8	14.9	15.0	15.2	15.3	15.4	15.5	15.6	15.8	15.9	16.0	16.1	16.3	16.4	16.5	16.6	16.7	16.9	17.0	17.1
44	15.4	15.5	15.7	15.8	15.9	16.0	16.2	16.3	16.4	16.5	16.7	16.8	16.9	17.1	17.2	17.3	17.4	17.6	17.7	17.8
43	16.0	16.2	16.3	16.4	16.6	16.7	16.8	17.0	17.1	17.2	17.4	17.5	17.6	17.8	17.9	18.0	18.2	18.3	18.4	18.6
42	16.7	16.8	17.0	17.1	17.3	17.4	17.5	17.7	17.8	18.0	18.1	18.2	18.4	18.5	18.6	18.8	18.9	19.1	19.2	19.3
41	17.4	17.6	17.7	17.8	18.0	18.1	18.3	18.4	18.6	18.7	18.9	19.0	19.1	19.3	19.4	19.6	19.7	19.9	20.0	20.1
40	18.2	18.3	18.4	18.6	18.8	18.9	19.0	19.2	19.4	19.5	19.6	19.8	20.0	20.1	20.2	20.4	20.6	20.7	20.8	21.0
39	18.9	19.1	19.2	19.4	19.6	19.7	19.9	20.0	20.2	20.3	20.5	20.6	20.8	21.0	21.1	21.3	21.4	21.6	21.7	21.9
38	19.7	19.9	20.1	20.2	20.4	20.6	20.7	20.9	21.0	21.2	21.4	21.5	21.7	21.9	22.0	22.2	22.4	22.5	22.7	22.8
37	20.6	20.8	20.9	21.1	21.3	21.5	21.6	21.8	22.0	22.1	22.3	22.5	22.6	22.8	23.0	23.2	23.3	23.5	23.7	23.8
36	21.5	21.7	21.9	22.0	22.2	22.4	22.6	22.8	22.9	23.1	23.3	23.5	23.6	23.8	24.0	24.2	24.4	24.5	24.7	24.9
35	22.5	22.7	22.8	23.0	23.2	23.4	23.6	23.8	24.0	24.1	24.3	24.5	24.7	24.9	25.1	25.3	25.4	25.6	25.8	26.0
34	23.5	23.7	23.9	24.1	24.3	24.5	24.7	24.8	25.0	25.2	25.4	25.6	25.8	26.0	26.2	26.4	26.6	26.8	27.0	27.2
33	24.6	24.8	25.0	25.2	25.4	25.6	25.8	26.0	26.2	26.4	26.6	26.8	27.0	27.2	27.4	27.6	27.8	28.0	28.2	28.4
32	25.7	25.9	26.1	26.4	26.6	26.8	27.0	27.2	27.4	27.6	27.8	28.0	28.3	28.5	28.7	28.9	29.1	29.3	29.5	29.8
31	26.9	27.2	27.4	27.6	27.8	28.0	28.3	28.5	28.7	28.9	29.2	29.4	29.6	29.8	30.0	30.3	30.5	30.7	30.9	31.2

АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.

ОТНОСИТЕЛЬНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.

	12.1	12.2	12.3	12.4	12.5	12.6	12.7	12.8	12.9	13.0	13.1	13.2	13.3	13.4	13.5	13.6	13.7	13.8	13.9	14.0
30	28.2	28.5	28.7	28.9	29.2	29.4	29.6	29.9	30.1	30.3	30.6	30.8	31.0	31.3	31.5	31.7	32.0	32.2	32.4	32.7
29	29.6	29.9	30.1	30.4	30.6	30.8	31.1	31.3	31.6	31.8	32.1	32.3	32.6	32.8	33.1	33.3	33.5	33.8	34.0	34.3
28	31.1	31.4	31.6	31.9	32.1	32.4	32.7	32.9	33.2	33.4	33.7	33.9	34.2	34.5	34.7	35.0	35.2	35.5	35.7	36.0
27	32.7	33.0	33.3	33.5	33.8	34.1	34.3	34.6	34.9	35.1	35.4	35.7	36.0	36.2	36.5	36.8	37.0	37.3	37.6	37.9
26	34.4	34.7	35.0	35.3	35.6	35.9	36.1	36.4	36.7	37.0	37.3	37.6	37.9	38.1	38.4	38.7	39.0	39.3	39.6	39.8
25	36.3	36.6	36.9	37.2	37.5	37.8	38.1	38.4	38.7	39.0	39.3	39.6	39.9	40.2	40.5	40.8	41.1	41.4	41.7	42.0
24	38.3	38.6	39.0	39.3	39.6	39.9	40.2	40.5	40.9	41.2	41.5	41.8	42.1	42.4	42.8	43.1	43.4	43.7	44.0	44.3
23	40.5	40.8	41.2	41.5	41.8	42.2	42.5	42.9	43.2	43.5	43.9	44.2	44.5	44.9	45.2	45.5	45.9	46.2	46.5	46.9
22	42.9	43.3	43.6	44.0	44.3	44.7	45.0	45.4	45.7	46.1	46.4	46.8	47.2	47.5	47.9	48.2	48.6	48.9	49.3	49.6
21	45.5	45.9	46.3	46.6	47.0	47.4	47.8	48.2	48.5	48.9	49.3	49.7	50.0	50.4	50.8	51.2	51.5	51.9	52.3	52.7
20	48.4	48.8	49.2	49.6	50.0	50.4	50.8	51.2	51.6	52.0	52.4	52.8	53.2	53.6	54.0	54.4	54.8	55.2	55.6	56.0
19	51.6	52.0	52.4	52.9	53.3	53.7	54.1	54.6	55.0	55.4	55.8	56.3	56.7	57.1	57.6	58.0	58.4	58.8	59.3	
18	55.1	55.6	56.0	56.5	56.9	57.4	57.9	58.3	58.8	59.2	59.7	60.1	60.6	61.0	61.5	62.0	62.4	62.9	63.3	
17	59.1	59.6	60.1	60.5	61.0	61.5	62.0	62.5	63.0											
16	63.5	64.0	64.6	65.1	65.6	66.2	66.7	67.2	67.7											
	14.1	14.2	14.3	14.4	14.5	14.6	14.7	14.8	14.9	15.0	15.1	15.2	15.3	15.4	15.5	15.6	15.7	15.8	15.9	16.0
100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
99	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2
98	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3
97	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
96	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7
95	0.7	0.7	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8
94	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0
93	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2
92	1.2	1.2	1.2	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4
91	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.6	1.6	1.6	1.6
90	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.8	1.8	1.8
89	1.7	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	2.0	2.0	2.0
88	1.9	1.9	1.9	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.2	2.2	2.2	2.2
87	2.1	2.1	2.1	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.4	2.4	2.4
86	2.3	2.3	2.3	2.3	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.6	2.6	2.6	2.6
85	2.5	2.5	2.5	2.5	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8
84	2.7	2.7	2.7	2.7	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0
83	2.9	2.9	2.9	2.9	3.0	3.0	3.0	3.0	3.1	3.1	3.1	3.1	3.1	3.2	3.2	3.2	3.2	3.2	3.3	3.3
82	3.1	3.1	3.1	3.2	3.2	3.2	3.2	3.2	3.3	3.3	3.3	3.3	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.5	3.5	3.5
81	3.3	3.3	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.5	3.5	3.5	3.5	3.6	3.6	3.6	3.6	3.7	3.7	3.7	3.7	3.8
80	3.5	3.6	3.6	3.6	3.6	3.6	3.7	3.7	3.7	3.8	3.8	3.8	3.8	3.8	3.9	3.9	3.9	4.0	4.0	4.0
79	3.7	3.8	3.8	3.8	3.9	3.9	3.9	3.9	4.0	4.0	4.0	4.0	4.1	4.1	4.1	4.1	4.2	4.2	4.2	4.3
78	4.0	4.0	4.0	4.1	4.1	4.1	4.1	4.2	4.2	4.2	4.3	4.3	4.3	4.3	4.4	4.4	4.4	4.5	4.5	4.5
77	4.2	4.2	4.3	4.3	4.3	4.4	4.4	4.4	4.5	4.5	4.5	4.5	4.6	4.6	4.6	4.7	4.7	4.7	4.7	4.8
76	4.5	4.5	4.5	4.5	4.6	4.6	4.6	4.7	4.7	4.7	4.8	4.8	4.8	4.9	4.9	4.9	5.0	5.0	5.0	5.1
75	4.7	4.7	4.8	4.8	4.8	4.9	4.9	4.9	5.0	5.0	5.0	5.1	5.1	5.1	5.2	5.2	5.2	5.3	5.3	5.3
74	5.0	5.0	5.0	5.1	5.1	5.1	5.2	5.2	5.2	5.3	5.3	5.3	5.4	5.4	5.4	5.5	5.5	5.6	5.6	5.6
73	5.2	5.3	5.3	5.3	5.4	5.4	5.4	5.5	5.5	5.5	5.6	5.6	5.7	5.7	5.7	5.8	5.8	5.8	5.9	5.9
72	5.5	5.5	5.6	5.6	5.6	5.7	5.7	5.8	5.8	5.8	5.9	5.9	6.0	6.0	6.0	6.1	6.1	6.1	6.2	6.2
71	5.8	5.8	5.8	5.9	5.9	6.0	6.0	6.0	6.1	6.1	6.2	6.2	6.2	6.3	6.3	6.4	6.4	6.5	6.5	6.5

АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.

Относительная влажность.	АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.																			
	16.1	16.2	16.3	16.4	16.5	16.6	16.7	16.8	16.9	17.0	17.1	17.2	17.3	17.4	17.5	17.6	17.7	17.8	17.9	18.0
100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
99	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2
98	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4
97	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.6	0.6
96	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.8
95	0.8	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9
94	1.0	1.0	1.0	1.0	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1
93	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.4
92	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.6	1.6
91	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.8	1.8	1.8	1.8
90	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0
89	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2
88	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.5
87	2.4	2.4	2.4	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6	2.7	2.7	2.7
86	2.6	2.6	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9
85	2.8	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	3.1	3.1	3.1	3.1	3.1	3.1	3.2	3.2
84	3.1	3.1	3.1	3.1	3.1	3.2	3.2	3.2	3.2	3.2	3.3	3.3	3.3	3.3	3.3	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4
83	3.3	3.3	3.3	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.5	3.5	3.5	3.5	3.5	3.6	3.6	3.6	3.6	3.6	3.7	3.7
82	3.5	3.6	3.6	3.6	3.6	3.6	3.7	3.7	3.7	3.7	3.8	3.8	3.8	3.8	3.8	3.9	3.9	3.9	3.9	4.0
81	3.8	3.8	3.8	3.8	3.9	3.9	3.9	3.9	4.0	4.0	4.0	4.0	4.1	4.1	4.1	4.1	4.2	4.2	4.2	4.2
80	4.0	4.0	4.1	4.1	4.1	4.2	4.2	4.2	4.2	4.3	4.3	4.3	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.5	4.5
79	4.3	4.3	4.3	4.4	4.4	4.4	4.4	4.5	4.5	4.5	4.5	4.6	4.6	4.6	4.7	4.7	4.7	4.7	4.8	4.8
78	4.5	4.6	4.6	4.6	4.7	4.7	4.7	4.8	4.8	4.8	4.9	4.9	4.9	4.9	5.0	5.0	5.0	5.0	5.1	5.1
77	4.8	4.8	4.9	4.9	4.9	5.0	5.0	5.0	5.0	5.1	5.1	5.1	5.2	5.2	5.2	5.3	5.3	5.3	5.3	5.4
76	5.1	5.1	5.1	5.2	5.2	5.2	5.3	5.3	5.3	5.4	5.4	5.4	5.5	5.5	5.5	5.6	5.6	5.6	5.7	5.7
75	5.4	5.4	5.4	5.5	5.5	5.5	5.6	5.6	5.6	5.7	5.7	5.7	5.8	5.8	5.8	5.9	5.9	5.9	6.0	6.0
74	5.7	5.7	5.7	5.8	5.8	5.8	5.9	5.9	5.9	6.0	6.0	6.0	6.1	6.1	6.1	6.2	6.2	6.3	6.3	6.3
73	6.0	6.0	6.0	6.1	6.1	6.1	6.2	6.2	6.3	6.3	6.3	6.4	6.4	6.4	6.5	6.5	6.5	6.6	6.6	6.7
72	6.3	6.3	6.3	6.4	6.4	6.5	6.5	6.5	6.6	6.6	6.7	6.7	6.7	6.8	6.8	6.8	6.9	6.9	7.0	7.0
71	6.6	6.6	6.7	6.7	6.7	6.8	6.8	6.9	6.9	6.9	7.0	7.0	7.1	7.1	7.1	7.2	7.2	7.3	7.3	7.4
70	6.9	6.9	7.0	7.0	7.1	7.1	7.2	7.2	7.2	7.3	7.3	7.4	7.4	7.5	7.5	7.5	7.6	7.6	7.7	7.7
69	7.2	7.3	7.3	7.4	7.4	7.5	7.5	7.5	7.6	7.6	7.7	7.7	7.8	7.8	7.9	7.9	8.0	8.0	8.0	8.1
68	7.6	7.6	7.7	7.7	7.8	7.8	7.9	7.9	8.0	8.0	8.0	8.1	8.1	8.2	8.2	8.3	8.3	8.4	8.4	8.5
67	7.9	8.0	8.0	8.1	8.1	8.2	8.2	8.3	8.3	8.4	8.5	8.5	8.6	8.6	8.7	8.7	8.8	8.8	8.8	8.9
66	8.3	8.3	8.4	8.4	8.5	8.6	8.6	8.7	8.7	8.8	8.8	8.9	8.9	9.0	9.0	9.1	9.1	9.2	9.2	9.3
65	8.7	8.7	8.8	8.8	8.9	8.9	9.0	9.0	9.1	9.2	9.2	9.3	9.3	9.4	9.4	9.5	9.5	9.6	9.6	9.7
64	9.1	9.1	9.2	9.2	9.3	9.3	9.4	9.4	9.5	9.6	9.6	9.7	9.7	9.8	9.8	9.9	10.0	10.0	10.1	10.1
63	9.5	9.5	9.6	9.6	9.7	9.7	9.8	9.9	9.9	10.0	10.0	10.1	10.2	10.2	10.3	10.3	10.4	10.5	10.5	10.6
62	9.9	9.9	10.0	10.1	10.1	10.2	10.2	10.3	10.4	10.4	10.5	10.5	10.6	10.7	10.7	10.8	10.8	10.9	11.0	11.0
61	10.3	10.4	10.4	10.5	10.5	10.6	10.7	10.7	10.8	10.9	10.9	11.0	11.1	11.1	11.2	11.3	11.3	11.4	11.4	11.5
60	10.7	10.8	10.9	10.9	11.0	11.1	11.1	11.2	11.3	11.3	11.4	11.5	11.5	11.6	11.7	11.7	11.8	11.9	11.9	12.0
59	11.2	11.3	11.3	11.4	11.5	11.5	11.6	11.7	11.7	11.8	11.9	12.0	12.0	12.1	12.2	12.2	12.3	12.4	12.4	12.5
58	11.7	11.7	11.8	11.9	12.0	12.0	12.1	12.2	12.2	12.3	12.4	12.5	12.5	12.6	12.7	12.7	12.8	12.9	13.0	13.0
57	12.1	12.2	12.3	12.4	12.4	12.5	12.6	12.7	12.7	12.8	12.9	13.0	13.1	13.1	13.2	13.3	13.4	13.4	13.5	13.6
56	12.6	12.7	12.8	12.9	13.0	13.0	13.1	13.2	13.3	13.4	13.4	13.5	13.6	13.7	13.7	13.8	13.9	14.0	14.1	14.1
55	13.2	13.3	13.3	13.4	13.5	13.6	13.7	13.7	13.8	13.9	14.0	14.1	14.2	14.2	14.3	14.4	14.5	14.6	14.6	14.7
54	13.7	13.8	13.9	14.0	14.1	14.1	14.2	14.3	14.4	14.5	14.6	14.7	14.7	14.8	14.9	15.0	15.1	15.2	15.2	15.3
53	14.3	14.4	14.5	14.5	14.6	14.7	14.8	14.9	15.0	15.1	15.2	15.3	15.3	15.4	15.5	15.6	15.7	15.8	15.9	16.0
52	14.9	15.0	15.0	15.1	15.2	15.3	15.4	15.5	15.6	15.7	15.8	15.9	16.0	16.1	16.2	16.2	16.3	16.4	16.5	16.6
51	15.5	15.6	15.7	15.8	15.9	16.0	16.1	16.2	16.3	16.4	16.5	16.6	16.7	16.8	16.9	17.0	17.1	17.2	17.3	17.3

АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.

ОТБОРНЫЕ ВЛАЖНОСТЬ.	АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.																			
	16.1	16.2	16.3	16.4	16.5	16.6	16.7	16.8	16.9	17.0	17.1	17.2	17.3	17.4	17.5	17.6	17.7	17.8	17.9	18.0
50	16.1	16.2	16.3	16.4	16.5	16.6	16.7	16.8	16.9	17.0	17.1	17.2	17.3	17.4	17.5	17.6	17.7	17.8	17.9	18.0
49	16.8	16.9	17.0	17.1	17.2	17.3	17.4	17.5	17.6	17.7	17.8	17.9	18.0	18.1	18.2	18.3	18.4	18.5	18.6	18.7
48	17.4	17.5	17.7	17.8	17.9	18.0	18.1	18.2	18.3	18.4	18.5	18.6	18.7	18.8	19.0	19.1	19.2	19.3	19.4	19.5
47	18.2	18.3	18.4	18.5	18.6	18.7	18.8	18.9	19.1	19.2	19.3	19.4	19.5	19.6	19.7	19.8	20.0	20.1	20.2	20.3
46	18.9	19.0	19.1	19.3	19.4	19.5	19.6	19.7	19.8	20.0	20.1	20.2	20.3	20.4	20.5	20.7	20.8	20.9	21.0	21.1
45	19.7	19.8	19.9	20.0	20.2	20.3	20.4	20.5	20.7	20.8	20.9	21.0	21.1	21.3	21.4	21.5	21.6	21.8	21.9	22.0
44	20.5	20.6	20.7	20.9	21.0	21.1	21.3	21.4	21.5	21.6	21.8	21.9	22.0	22.1	22.3	22.4	22.5	22.7	22.8	22.9
43	21.3	21.5	21.6	21.7	21.9	22.0	22.1	22.3	22.4	22.5	22.7	22.8	22.9	23.1	23.2	23.3	23.5	23.6	23.7	23.9
42	22.2	22.4	22.5	22.6	22.8	22.9	23.1	23.2	23.3	23.5	23.6	23.8	23.9	24.0	24.2	24.3	24.4	24.6	24.7	24.9
41	23.2	23.3	23.5	23.6	23.7	23.9	24.0	24.2	24.3	24.5	24.6	24.8	24.9	25.0	25.2	25.3	25.5	25.6	25.8	25.9
40	24.2	24.3	24.4	24.6	24.8	24.9	25.0	25.2	25.4	25.5	25.6	25.8	26.0	26.1	26.2	26.4	26.6	26.7	26.8	27.0
39	25.2	25.3	25.5	25.7	25.8	26.0	26.1	26.3	26.4	26.6	26.7	26.9	27.1	27.2	27.4	27.5	27.7	27.8	28.0	28.2
38	26.3	26.4	26.6	26.8	26.9	27.1	27.2	27.4	27.6	27.7	27.9	28.1	28.2	28.4	28.6	28.7	28.9	29.0	29.2	29.4
37	27.4	27.6	27.8	27.9	28.1	28.3	28.4	28.6	28.8	28.9	29.1	29.3	29.5	29.6	29.8	30.0	30.1	30.3	30.5	30.6
36	28.6	28.8	29.0	29.2	29.3	29.5	29.7	29.9	30.0	30.2	30.4	30.6	30.8	30.9	31.1	31.3	31.5	31.6	31.8	32.0
35	29.9	30.1	30.3	30.5	30.6	30.8	31.0	31.2	31.4	31.6	31.8	31.9	32.1	32.3	32.5	32.7	32.9	33.1	33.2	33.4
34	31.3	31.4	31.6	31.8	32.0	32.2	32.4	32.6	32.8	33.0	33.2	33.4	33.6	33.8	34.0	34.2	34.4	34.6	34.7	34.9
33	32.7	32.9	33.1	33.3	33.5	33.7	33.9	34.1	34.3	34.5	34.7	34.9	35.1	35.3	35.5	35.7	35.9	36.1	36.3	36.5
32	34.2	34.4	34.6	34.8	35.1	35.3	35.5	35.7	35.9	36.1	36.3	36.6	36.8	37.0	37.2	37.4	37.6	37.8	38.0	38.1
31	35.8	36.1	36.3	36.5	36.7	36.9	37.2	37.4	37.6	37.8	38.1	38.3	38.5	38.7	39.0	39.2	39.4	39.6	39.8	40.1
30	37.6	37.8	38.0	38.3	38.5	38.7	39.0	39.2	39.4	39.7	39.9	40.1	40.4	40.6	40.8	41.1	41.3	41.5	41.8	42.0
29	39.4	39.7	39.9	40.2	40.4	40.6	40.9	41.1	41.4	41.6	41.9	42.1	42.4	42.6	42.8	43.1	43.3	43.6	43.8	44.1
28	41.4	41.7	41.9	42.2	42.4	42.7	42.9	43.2	43.5	43.7	44.0	44.2	44.5	44.7	45.0	45.3	45.5	45.8	46.0	46.3
27	43.5	43.8	44.1	44.3	44.6	44.9	45.2	45.4	45.7	46.0	46.2	46.5	46.8	47.0	47.3	47.6	47.9	48.1	48.4	48.7
26	45.8	46.1	46.4	46.7	47.0	47.2	47.5	47.8	48.1	48.4	48.7	49.0	49.2	49.5	49.8	50.1	50.4	50.7	50.9	51.2
25	48.3	48.6	48.9	49.2	49.5	49.8	50.1	50.4	50.7	51.0	51.3	51.6	51.9	52.2	52.5	52.8	53.1	53.4	53.7	54.0
24	51.0	51.3	51.6	51.9	52.3	52.6	52.9	53.2	53.5	53.8	54.2	54.5	54.8	55.1	55.4	55.7	56.1	56.4	56.7	
23	53.9	54.2	54.6	54.9	55.2	55.6	55.9	56.2	56.6											
	18.1	18.2	18.3	18.4	18.5	18.6	18.7	18.8	18.9	19.0	19.1	19.2	19.3	19.4	19.5	19.6	19.7	19.8	19.9	20.0
100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
99	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2
98	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4
97	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6
96	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8
95	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.1
94	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3
93	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5
92	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7
91	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	2.0	2.0	2.0
90	2.0	2.0	2.0	2.0	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2
89	2.2	2.2	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.5	2.5
88	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7
87	2.7	2.7	2.7	2.7	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	3.0	3.0	3.0
86	2.9	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	3.1	3.1	3.1	3.1	3.1	3.1	3.1	3.2	3.2	3.2	3.2	3.2	3.3

АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.

Относительная влажность.	АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.																			
	18.1	18.2	18.3	18.4	18.5	18.6	18.7	18.8	18.9	19.0	19.1	19.2	19.3	19.4	19.5	19.6	19.7	19.8	19.9	20.0
85	3.2	3.2	3.2	3.2	3.3	3.3	3.3	3.3	3.3	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.5	3.5	3.5	3.5	3.5
84	3.4	3.5	3.5	3.5	3.5	3.5	3.6	3.6	3.6	3.6	3.6	3.7	3.7	3.7	3.7	3.7	3.8	3.8	3.8	3.8
83	3.7	3.7	3.7	3.8	3.8	3.8	3.8	3.9	3.9	3.9	3.9	3.9	4.0	4.0	4.0	4.0	4.0	4.1	4.1	4.1
82	4.0	4.0	4.0	4.0	4.1	4.1	4.1	4.1	4.1	4.2	4.2	4.2	4.2	4.3	4.3	4.3	4.3	4.3	4.4	4.4
81	4.2	4.3	4.3	4.3	4.3	4.4	4.4	4.4	4.4	4.5	4.5	4.5	4.5	4.6	4.6	4.6	4.6	4.6	4.7	4.7
80	4.5	4.6	4.6	4.6	4.6	4.6	4.7	4.7	4.7	4.8	4.8	4.8	4.8	4.8	4.9	4.9	4.9	5.0	5.0	5.0
79	4.8	4.8	4.9	4.9	4.9	4.9	5.0	5.0	5.0	5.1	5.1	5.1	5.1	5.2	5.2	5.2	5.2	5.3	5.3	5.3
78	5.1	5.1	5.2	5.2	5.2	5.2	5.3	5.3	5.3	5.4	5.4	5.4	5.5	5.5	5.5	5.5	5.6	5.6	5.6	5.6
77	5.4	5.4	5.5	5.5	5.5	5.6	5.6	5.6	5.6	5.7	5.7	5.7	5.8	5.8	5.8	5.9	5.9	5.9	5.9	6.0
76	5.7	5.7	5.8	5.8	5.8	5.9	5.9	5.9	6.0	6.0	6.0	6.1	6.1	6.1	6.2	6.2	6.2	6.3	6.3	6.3
75	6.0	6.1	6.1	6.1	6.2	6.2	6.2	6.3	6.3	6.3	6.4	6.4	6.4	6.5	6.5	6.5	6.6	6.6	6.6	6.7
74	6.4	6.4	6.4	6.5	6.5	6.5	6.6	6.6	6.6	6.7	6.7	6.7	6.8	6.8	6.9	6.9	6.9	7.0	7.0	7.0
73	6.7	6.7	6.8	6.8	6.8	6.9	6.9	7.0	7.0	7.0	7.1	7.1	7.1	7.2	7.2	7.2	7.3	7.3	7.4	7.4
72	7.0	7.1	7.1	7.2	7.2	7.2	7.3	7.3	7.4	7.4	7.4	7.5	7.5	7.5	7.6	7.6	7.7	7.7	7.7	7.8
71	7.4	7.4	7.5	7.5	7.6	7.6	7.6	7.7	7.7	7.8	7.8	7.8	7.9	7.9	8.0	8.0	8.0	8.1	8.1	8.2
70	7.8	7.8	7.8	7.9	7.9	8.0	8.0	8.1	8.1	8.1	8.2	8.2	8.3	8.3	8.4	8.4	8.4	8.5	8.5	8.6
69	8.1	8.2	8.2	8.3	8.3	8.4	8.4	8.4	8.5	8.5	8.6	8.6	8.7	8.7	8.8	8.8	8.9	8.9	8.9	9.0
68	8.5	8.6	8.6	8.7	8.7	8.8	8.8	8.8	8.9	8.9	9.0	9.0	9.1	9.1	9.2	9.2	9.3	9.3	9.4	9.4
67	8.9	9.0	9.0	9.1	9.1	9.2	9.2	9.3	9.3	9.4	9.4	9.5	9.5	9.6	9.6	9.7	9.7	9.8	9.8	9.9
66	9.3	9.4	9.4	9.5	9.5	9.6	9.6	9.7	9.7	9.8	9.8	9.9	9.9	10.0	10.0	10.1	10.1	10.2	10.3	10.3
65	9.7	9.8	9.9	9.9	10.0	10.0	10.1	10.1	10.2	10.2	10.3	10.3	10.4	10.4	10.5	10.6	10.6	10.7	10.7	10.8
64	10.2	10.2	10.3	10.4	10.4	10.5	10.5	10.6	10.6	10.7	10.7	10.8	10.9	10.9	11.0	11.0	11.1	11.1	11.2	11.2
63	10.6	10.7	10.7	10.8	10.9	10.9	11.0	11.0	11.1	11.2	11.2	11.3	11.3	11.4	11.5	11.5	11.6	11.6	11.7	11.7
62	11.1	11.2	11.2	11.3	11.3	11.4	11.5	11.5	11.6	11.6	11.7	11.8	11.8	11.9	12.0	12.0	12.1	12.1	12.2	12.3
61	11.6	11.6	11.7	11.8	11.8	11.9	12.0	12.0	12.1	12.1	12.2	12.3	12.3	12.4	12.5	12.5	12.6	12.7	12.7	12.8
60	12.1	12.1	12.2	12.3	12.3	12.4	12.5	12.5	12.6	12.7	12.7	12.8	12.9	12.9	13.0	13.1	13.1	13.2	13.3	13.3
59	12.6	12.6	12.7	12.8	12.9	12.9	13.0	13.1	13.1	13.2	13.3	13.3	13.4	13.5	13.6	13.6	13.7	13.8	13.8	13.9
58	13.1	13.2	13.3	13.3	13.4	13.5	13.5	13.6	13.7	13.8	13.8	13.9	14.0	14.0	14.1	14.2	14.3	14.3	14.4	14.5
57	13.7	13.7	13.8	13.9	14.0	14.0	14.1	14.2	14.3	14.3	14.4	14.5	14.6	14.6	14.7	14.8	14.9	14.9	15.0	15.1
56	14.2	14.3	14.4	14.5	14.5	14.6	14.7	14.8	14.8	14.9	15.0	15.1	15.2	15.2	15.3	15.4	15.5	15.6	15.6	15.7
55	14.8	14.9	15.0	15.1	15.1	15.2	15.3	15.4	15.5	15.5	15.6	15.7	15.8	15.9	16.0	16.0	16.1	16.2	16.3	16.4
54	15.4	15.5	15.6	15.7	15.8	15.8	15.9	16.0	16.1	16.2	16.3	16.4	16.4	16.5	16.6	16.7	16.8	16.9	17.0	17.0
53	16.1	16.1	16.2	16.3	16.4	16.5	16.6	16.7	16.8	16.8	16.9	17.0	17.1	17.2	17.3	17.4	17.5	17.6	17.6	17.7
52	16.7	16.8	16.9	17.0	17.1	17.2	17.3	17.4	17.4	17.5	17.6	17.7	17.8	17.9	18.0	18.1	18.2	18.3	18.4	18.5
51	17.4	17.5	17.6	17.7	17.8	17.9	18.0	18.1	18.2	18.3	18.4	18.4	18.5	18.6	18.7	18.8	18.9	19.0	19.1	19.2
50	18.1	18.2	18.3	18.4	18.5	18.6	18.7	18.8	18.9	19.0	19.1	19.2	19.3	19.4	19.5	19.6	19.7	19.8	19.9	20.0
49	18.8	18.9	19.0	19.2	19.3	19.4	19.5	19.6	19.7	19.8	19.9	20.0	20.1	20.2	20.3	20.4	20.5	20.6	20.7	20.8
48	19.6	19.7	19.8	19.9	20.0	20.1	20.3	20.4	20.5	20.6	20.7	20.8	20.9	21.0	21.1	21.2	21.3	21.4	21.6	21.7
47	20.4	20.5	20.6	20.7	20.9	21.0	21.1	21.2	21.3	21.4	21.5	21.7	21.8	21.9	22.0	22.1	22.2	22.3	22.4	22.6
46	21.2	21.4	21.5	21.6	21.7	21.8	22.0	22.1	22.2	22.3	22.4	22.5	22.7	22.8	22.9	23.0	23.1	23.2	23.4	23.5
45	22.1	22.2	22.4	22.5	22.6	22.7	22.9	23.0	23.1	23.2	23.3	23.5	23.6	23.7	23.8	24.0	24.1	24.2	24.3	24.4
44	23.0	23.2	23.3	23.4	23.5	23.7	23.8	23.9	24.1	24.2	24.3	24.4	24.6	24.7	24.8	24.9	25.1	25.2	25.3	25.5
43	24.0	24.1	24.3	24.4	24.5	24.7	24.8	24.9	25.1	25.2	25.3	25.5	25.6	25.7	25.8	26.0	26.1	26.2	26.4	26.5
42	25.0	25.1	25.3	25.4	25.5	25.7	25.8	26.0	26.1	26.2	26.4	26.5	26.7	26.8	26.9	27.1	27.2	27.3	27.5	27.6
41	26.0	26.2	26.3	26.5	26.6	26.8	26.9	27.1	27.2	27.3	27.5	27.6	27.8	27.9	28.1	28.2	28.3	28.5	28.6	28.8
40	27.2	27.3	27.4	27.6	27.8	27.9	28.0	28.2	28.4	28.5	28.6	28.8	29.0	29.1	29.2	29.4	29.6	29.7	29.8	30.1
39	28.3	28.5	28.6	28.8	28.9	29.1	29.2	29.4	29.6	29.7	29.9	30.0	30.2	30.3	30.5	30.7	30.8	31.0	31.1	31.3
38	29.5	29.7	29.9	30.0	30.2	30.3	30.5	30.7	30.8	31.0	31.2	31.3	31.5	31.7	31.8	32.0	32.1	32.3	32.5	32.6
37	30.8	31.0	31.2	31.3	31.5	31.7	31.8	32.0	32.2	32.4	32.5	32.7	32.9	33.0	33.2	33.4	33.5	33.7	33.9	34.1
36	32.2	32.4	32.5	32.7	32.9	33.1	33.2	33.4	33.6	33.8	34.0	34.1	34.3	34.5	34.7	34.8	35.0	35.2	35.4	35.6

АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.

Относительная влажность.	АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.																			
	18.1	18.2	18.3	18.4	18.5	18.6	18.7	18.8	18.9	19.0	19.1	19.2	19.3	19.4	19.5	19.6	19.7	19.8	19.9	20.0
35	33.6	33.8	34.0	34.2	34.4	34.5	34.7	34.9	35.1	35.3	35.5	35.7	35.8	36.0	36.2	36.4	36.6	36.8	37.0	37.1
34	35.1	35.3	35.5	35.7	35.9	36.1	36.3	36.5	36.7	36.9	37.1	37.3	37.5	37.7	37.9	38.0	38.2	38.4	38.6	38.8
33	36.7	37.0	37.2	37.4	37.6	37.8	38.0	38.2	38.4	38.6	38.8	39.0	39.2	39.4	39.6	39.8	40.0	40.2	40.4	40.6
32	38.5	38.7	38.9	39.1	39.3	39.5	39.7	40.0	40.2	40.4	40.6	40.8	41.0	41.2	41.4	41.6	41.9	42.1	42.3	42.5
31	40.3	40.5	40.7	41.0	41.2	41.4	41.6	41.8	42.1	42.3	42.5	42.7	43.0	43.2	43.4	43.6	43.8	44.1	44.3	44.5
30	42.2	42.5	42.7	42.9	43.2	43.4	43.6	43.9	44.1	44.3	44.6	44.8	45.0	45.3	45.5	45.7	46.0	46.2	46.4	46.7
29	44.3	44.6	44.8	45.0	45.3	45.5	45.8	46.0	46.3	46.5	46.8	47.0	47.3	47.5	47.7	48.0	48.2	48.5	48.7	49.0
28	46.5	46.8	47.1	47.3	47.6	47.8	48.1	48.3	48.6	48.9	49.1	49.4	49.6	49.9	50.1	50.4	50.7	50.9	51.2	51.4
27	48.9	49.2	49.5	49.7	50.0	50.3	50.6	50.8	51.1	51.4	51.6	51.9	52.2	52.5	52.7	53.0	53.3	53.5	53.8	
26	51.5	51.8	52.1	52.4	52.7	52.9	53.2	53.5	53.8											
25	54.3	54.6	54.9	55.2	55.5	55.8	56.1	56.4	56.7											
	20.1	20.2	20.3	20.4	20.5	20.6	20.7	20.8	20.9	21.0	21.1	21.2	21.3	21.4	21.5	21.6	21.7	21.8	21.9	22.0
100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
99	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2
98	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4
97	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7
96	0.8	0.8	0.8	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9
95	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.2	1.2
94	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4
93	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.7	1.7
92	1.7	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9
91	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.2	2.2	2.2
90	2.2	2.2	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4
89	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7
88	2.7	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	3.0	3.0	3.0	3.0
87	3.0	3.0	3.0	3.1	3.1	3.1	3.1	3.1	3.1	3.2	3.2	3.2	3.2	3.2	3.2	3.2	3.2	3.3	3.3	3.3
86	3.3	3.3	3.3	3.3	3.3	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.5	3.5	3.5	3.5	3.5	3.5	3.6	3.6	3.6
85	3.5	3.6	3.6	3.6	3.6	3.6	3.7	3.7	3.7	3.7	3.7	3.7	3.8	3.8	3.8	3.8	3.8	3.8	3.9	3.9
84	3.8	3.8	3.9	3.9	3.9	3.9	3.9	4.0	4.0	4.0	4.0	4.0	4.1	4.1	4.1	4.1	4.1	4.2	4.2	4.2
83	4.1	4.1	4.2	4.2	4.2	4.2	4.2	4.3	4.3	4.3	4.3	4.3	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.5	4.5	4.5
82	4.4	4.4	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.6	4.6	4.6	4.6	4.7	4.7	4.7	4.7	4.7	4.8	4.8	4.8	4.8
81	4.7	4.7	4.8	4.8	4.8	4.8	4.9	4.9	4.9	4.9	4.9	5.0	5.0	5.0	5.0	5.1	5.1	5.1	5.1	5.2
80	5.0	5.0	5.1	5.1	5.1	5.2	5.2	5.2	5.2	5.2	5.3	5.3	5.3	5.4	5.4	5.4	5.4	5.4	5.5	5.5
79	5.3	5.4	5.4	5.4	5.4	5.5	5.5	5.5	5.6	5.6	5.6	5.6	5.7	5.7	5.7	5.7	5.8	5.8	5.8	5.8
78	5.7	5.7	5.7	5.8	5.8	5.8	5.8	5.9	5.9	5.9	6.0	6.0	6.0	6.0	6.1	6.1	6.1	6.1	6.2	6.2
77	6.0	6.0	6.1	6.1	6.1	6.2	6.2	6.2	6.2	6.3	6.3	6.3	6.4	6.4	6.4	6.5	6.5	6.5	6.5	6.6
76	6.3	6.4	6.4	6.4	6.5	6.5	6.5	6.6	6.6	6.6	6.7	6.7	6.7	6.8	6.8	6.8	6.9	6.9	6.9	6.9
75	6.7	6.7	6.8	6.8	6.8	6.9	6.9	6.9	7.0	7.0	7.0	7.1	7.1	7.1	7.2	7.2	7.2	7.3	7.3	7.3
74	7.1	7.1	7.1	7.2	7.2	7.2	7.3	7.3	7.3	7.4	7.4	7.4	7.5	7.5	7.6	7.6	7.6	7.7	7.7	7.7
73	7.4	7.5	7.5	7.5	7.6	7.6	7.7	7.7	7.7	7.8	7.8	7.8	7.9	7.9	8.0	8.0	8.0	8.1	8.1	8.1
72	7.8	7.9	7.9	7.9	8.0	8.0	8.1	8.1	8.1	8.2	8.2	8.2	8.3	8.3	8.4	8.4	8.4	8.5	8.5	8.6
71	8.2	8.3	8.3	8.3	8.4	8.4	8.5	8.5	8.5	8.6	8.6	8.7	8.7	8.7	8.8	8.8	8.9	8.9	8.9	9.0

АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.

Относительная влажность.	АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.																			
	22.1	22.2	22.3	22.4	22.5	22.6	22.7	22.8	22.9	23.0	23.1	23.2	23.3	23.4	23.5	23.6	23.7	23.8	23.9	24.0
100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
99	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2
98	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
97	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7
96	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0
95	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.3	1.3	1.3
94	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5
93	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8
92	1.9	1.9	1.9	1.9	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1
91	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.4	2.4	2.4
90	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6	2.7	2.7	2.7
89	2.7	2.7	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	3.0	3.0	3.0
88	3.0	3.0	3.0	3.1	3.1	3.1	3.1	3.1	3.1	3.1	3.1	3.2	3.2	3.2	3.2	3.2	3.2	3.2	3.3	3.3
87	3.3	3.3	3.3	3.3	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.5	3.5	3.5	3.5	3.5	3.5	3.5	3.6	3.6	3.6
86	3.6	3.6	3.6	3.6	3.7	3.7	3.7	3.7	3.7	3.7	3.8	3.8	3.8	3.8	3.8	3.8	3.9	3.9	3.9	3.9
85	3.9	3.9	3.9	4.0	4.0	4.0	4.0	4.0	4.1	4.1	4.1	4.1	4.1	4.1	4.1	4.2	4.2	4.2	4.2	4.2
84	4.2	4.2	4.2	4.3	4.3	4.3	4.3	4.3	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.6	4.6
83	4.5	4.5	4.6	4.6	4.6	4.6	4.6	4.7	4.7	4.7	4.7	4.8	4.8	4.8	4.8	4.8	4.9	4.9	4.9	4.9
82	4.9	4.9	4.9	4.9	4.9	5.0	5.0	5.0	5.0	5.1	5.1	5.1	5.1	5.1	5.2	5.2	5.2	5.2	5.2	5.3
81	5.2	5.2	5.2	5.3	5.3	5.3	5.3	5.3	5.4	5.4	5.4	5.4	5.5	5.5	5.5	5.5	5.6	5.6	5.6	5.6
80	5.5	5.6	5.6	5.6	5.6	5.6	5.7	5.7	5.7	5.8	5.8	5.8	5.8	5.8	5.9	5.9	5.9	6.0	6.0	6.0
79	5.9	5.9	5.9	6.0	6.0	6.0	6.0	6.1	6.1	6.1	6.1	6.2	6.2	6.2	6.2	6.3	6.3	6.3	6.4	6.4
78	6.2	6.3	6.3	6.3	6.3	6.4	6.4	6.4	6.5	6.5	6.5	6.6	6.6	6.6	6.6	6.7	6.7	6.7	6.7	6.8
77	6.6	6.6	6.7	6.7	6.7	6.8	6.8	6.8	6.8	6.9	6.9	6.9	7.0	7.0	7.0	7.0	7.1	7.1	7.1	7.2
76	7.0	7.0	7.0	7.1	7.1	7.1	7.2	7.2	7.2	7.3	7.3	7.3	7.4	7.4	7.4	7.5	7.5	7.5	7.5	7.6
75	7.4	7.4	7.4	7.5	7.5	7.5	7.6	7.6	7.6	7.7	7.7	7.7	7.8	7.8	7.8	7.9	7.9	7.9	8.0	8.0
74	7.8	7.8	7.8	7.9	7.9	7.9	8.0	8.0	8.0	8.1	8.1	8.2	8.2	8.2	8.3	8.3	8.3	8.4	8.4	8.4
73	8.2	8.2	8.2	8.3	8.3	8.4	8.4	8.4	8.5	8.5	8.5	8.6	8.6	8.7	8.7	8.7	8.8	8.8	8.8	8.9
72	8.6	8.6	8.7	8.7	8.8	8.8	8.8	8.9	8.9	8.9	9.0	9.0	9.1	9.1	9.1	9.2	9.2	9.3	9.3	9.3
71	9.0	9.1	9.1	9.1	9.2	9.2	9.3	9.3	9.4	9.4	9.4	9.5	9.5	9.6	9.6	9.6	9.7	9.7	9.8	9.8
70	9.5	9.5	9.6	9.6	9.6	9.7	9.7	9.8	9.8	9.9	9.9	9.9	10.0	10.0	10.1	10.1	10.2	10.2	10.2	10.3
69	9.9	10.0	10.0	10.1	10.1	10.2	10.2	10.3	10.3	10.4	10.4	10.4	10.5	10.5	10.6	10.6	10.6	10.7	10.7	10.8
68	10.4	10.4	10.5	10.5	10.6	10.6	10.7	10.7	10.8	10.8	10.9	10.9	11.0	11.0	11.1	11.1	11.2	11.2	11.2	11.3
67	10.9	10.9	11.0	11.0	11.1	11.1	11.2	11.2	11.3	11.3	11.4	11.4	11.5	11.5	11.6	11.6	11.7	11.7	11.8	11.8
66	11.4	11.4	11.5	11.5	11.6	11.6	11.7	11.7	11.8	11.8	11.9	12.0	12.0	12.1	12.1	12.2	12.2	12.3	12.3	12.4
65	11.9	12.0	12.0	12.1	12.1	12.2	12.2	12.3	12.3	12.4	12.4	12.5	12.5	12.6	12.7	12.7	12.8	12.8	12.9	12.9
64	12.4	12.5	12.5	12.6	12.7	12.7	12.8	12.8	12.9	12.9	13.0	13.0	13.1	13.2	13.2	13.3	13.3	13.4	13.4	13.5
63	13.0	13.0	13.1	13.2	13.2	13.3	13.3	13.4	13.4	13.5	13.6	13.6	13.7	13.7	13.8	13.9	13.9	14.0	14.0	14.1
62	13.5	13.6	13.7	13.7	13.8	13.9	13.9	14.0	14.0	14.1	14.2	14.2	14.3	14.3	14.4	14.5	14.5	14.6	14.6	14.7
61	14.1	14.2	14.3	14.3	14.4	14.4	14.5	14.6	14.6	14.7	14.8	14.8	14.9	15.0	15.0	15.1	15.2	15.2	15.3	15.3
60	14.7	14.8	14.9	14.9	15.0	15.1	15.1	15.2	15.3	15.3	15.4	15.5	15.5	15.6	15.7	15.7	15.8	15.9	15.9	16.0
59	15.4	15.4	15.5	15.6	15.6	15.7	15.8	15.8	15.9	16.0	16.1	16.1	16.2	16.3	16.3	16.4	16.5	16.5	16.6	16.7
58	16.0	16.1	16.1	16.2	16.3	16.4	16.4	16.5	16.6	16.7	16.7	16.8	16.9	16.9	17.0	17.1	17.2	17.2	17.3	17.4
57	16.7	16.7	16.8	16.9	17.0	17.0	17.1	17.2	17.3	17.4	17.4	17.5	17.6	17.7	17.7	17.8	17.9	18.0	18.0	18.1
56	17.4	17.4	17.5	17.6	17.7	17.8	17.8	17.9	18.0	18.1	18.1	18.2	18.3	18.4	18.5	18.5	18.6	18.7	18.8	18.9
55	18.1	18.2	18.2	18.3	18.4	18.5	18.6	18.7	18.7	18.8	18.9	19.0	19.1	19.1	19.2	19.3	19.4	19.5	19.6	19.6
54	18.8	18.9	19.0	19.1	19.2	19.3	19.3	19.4	19.5	19.6	19.7	19.8	19.8	19.9	20.0	20.1	20.2	20.3	20.4	20.4
53	19.6	19.7	19.8	19.9	20.0	20.0	20.1	20.2	20.3	20.4	20.5	20.6	20.7	20.8	20.8	20.9	21.0	21.1	21.2	21.3
52	20.4	20.5	20.6	20.7	20.8	20.9	21.0	21.0	21.1	21.2	21.3	21.4	21.5	21.6	21.7	21.8	21.9	22.0	22.1	22.2
51	21.2	21.3	21.4	21.5	21.6	21.7	21.8	21.9	22.0	22.1	22.2	22.3	22.4	22.5	22.6	22.7	22.8	22.9	23.0	23.1

АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.

Относительная влажность.	АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.																			
	22.1	22.2	22.3	22.4	22.5	22.6	22.7	22.8	22.9	23.0	23.1	23.2	23.3	23.4	23.5	23.6	23.7	23.8	23.9	24.0
50	22.1	22.2	22.3	22.4	22.5	22.6	22.7	22.8	22.9	23.0	23.1	23.2	23.3	23.4	23.5	23.6	23.7	23.8	23.9	24.0
49	23.0	23.1	23.2	23.3	23.4	23.5	23.6	23.7	23.8	23.9	24.0	24.1	24.3	24.4	24.5	24.6	24.7	24.8	24.9	25.0
48	23.9	24.0	24.2	24.3	24.4	24.5	24.6	24.7	24.8	24.9	25.0	25.1	25.2	25.3	25.5	25.6	25.7	25.8	25.9	26.0
47	24.9	25.0	25.1	25.3	25.4	25.5	25.6	25.7	25.8	25.9	26.0	26.2	26.3	26.4	26.5	26.6	26.7	26.8	27.0	27.1
46	25.9	26.1	26.2	26.3	26.4	26.5	26.6	26.8	26.9	27.0	27.1	27.2	27.4	27.5	27.6	27.7	27.8	27.9	28.1	28.2
45	27.0	27.1	27.3	27.4	27.5	27.6	27.7	27.9	28.0	28.1	28.2	28.4	28.5	28.6	28.7	28.8	29.0	29.1	29.2	29.3
44	28.1	28.3	28.4	28.5	28.6	28.8	28.9	29.0	29.1	29.3	29.4	29.5	29.7	29.8	29.9	30.0	30.2	30.3	30.4	30.5
43	29.3	29.4	29.6	29.7	29.8	30.0	30.1	30.2	30.4	30.5	30.6	30.8	30.9	31.0	31.2	31.3	31.4	31.5	31.7	31.8
42	30.5	30.7	30.8	30.9	31.1	31.2	31.3	31.5	31.6	31.8	31.9	32.0	32.2	32.3	32.5	32.6	32.7	32.9	33.0	33.1
41	31.8	31.9	32.1	32.2	32.4	32.5	32.7	32.8	33.0	33.1	33.2	33.4	33.5	33.7	33.8	34.0	34.1	34.2	34.4	34.5
40	33.2	33.3	33.4	33.6	33.8	33.9	34.0	34.2	34.4	34.5	34.6	34.8	35.0	35.1	35.2	35.4	35.6	35.7	35.8	36.0
39	34.6	34.7	34.9	35.0	35.2	35.3	35.5	35.7	35.8	36.0	36.1	36.3	36.4	36.6	36.8	36.9	37.1	37.2	37.4	37.5
38	36.1	36.2	36.4	36.5	36.7	36.9	37.0	37.2	37.4	37.5	37.7	37.9	38.0	38.2	38.3	38.5	38.7	38.8	39.0	39.2
37	37.6	37.8	38.0	38.1	38.3	38.5	38.7	38.8	39.0	39.2	39.3	39.5	39.7	39.8	40.0	40.2	40.4	40.5	40.7	40.9
36	39.3	39.5	39.6	39.8	40.0	40.2	40.4	40.5	40.7	40.9	41.1	41.2	41.4	41.6	41.8	42.0	42.1	42.3	42.5	42.7
35	41.0	41.2	41.4	41.6	41.8	42.0	42.2	42.3	42.5	42.7	42.9	43.1	43.3	43.5	43.6	43.8	44.0	44.2	44.4	44.6
34	42.9	43.1	43.3	43.5	43.7	43.9	44.1	44.3	44.5	44.6	44.8	45.0	45.2	45.4	45.6	45.8	46.0	46.2	46.4	46.6
33	44.9	45.1	45.3	45.5	45.7	45.9	46.1	46.3	46.5	46.7	46.9	47.1	47.3	47.5	47.7	47.9	48.1	48.3	48.5	
32	47.0	47.2	47.4	47.6	47.8	48.0	48.2	48.4	48.7											
31	49.2	49.4	49.6	49.9	50.1	50.3	50.5	50.7	51.0											
	24.1	24.2	24.3	24.4	24.5	24.6	24.7	24.8	24.9	25.0	25.1	25.2	25.3	25.4	25.5	25.6	25.7	25.8	25.9	26.0
100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
99	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3
98	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
97	0.7	0.7	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8
96	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1
95	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.4	1.4	1.4	1.4
94	1.5	1.5	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.7	1.7
93	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	2.0
92	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.3	2.3
91	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.6	2.6	2.6
90	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.9	2.9	2.9	2.9
89	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	3.1	3.1	3.1	3.1	3.1	3.1	3.1	3.1	3.1	3.2	3.2	3.2	3.2	3.2
88	3.3	3.3	3.3	3.3	3.3	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.5	3.5	3.5	3.5	3.5	3.5	3.5
87	3.6	3.6	3.6	3.6	3.7	3.7	3.7	3.7	3.7	3.7	3.7	3.8	3.8	3.8	3.8	3.8	3.8	3.9	3.9	3.9
86	3.9	3.9	4.0	4.0	4.0	4.0	4.0	4.0	4.1	4.1	4.1	4.1	4.1	4.1	4.2	4.2	4.2	4.2	4.2	4.2
85	4.3	4.3	4.3	4.3	4.3	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.6	4.6	4.6
84	4.6	4.6	4.6	4.6	4.7	4.7	4.7	4.7	4.7	4.8	4.8	4.8	4.8	4.8	4.9	4.9	4.9	4.9	4.9	5.0
83	4.9	5.0	5.0	5.0	5.0	5.1	5.1	5.1	5.1	5.1	5.2	5.2	5.2	5.2	5.2	5.2	5.3	5.3	5.3	5.3
82	5.3	5.3	5.3	5.4	5.4	5.4	5.4	5.4	5.5	5.5	5.5	5.5	5.6	5.6	5.6	5.6	5.6	5.7	5.7	5.7
81	5.7	5.7	5.7	5.7	5.7	5.8	5.8	5.8	5.8	5.9	5.9	5.9	5.9	6.0	6.0	6.0	6.0	6.1	6.1	6.1
80	6.0	6.0	6.1	6.1	6.1	6.2	6.2	6.2	6.2	6.2	6.3	6.3	6.3	6.4	6.4	6.4	6.4	6.4	6.5	6.5
79	6.4	6.4	6.5	6.5	6.5	6.5	6.6	6.6	6.6	6.6	6.7	6.7	6.7	6.8	6.8	6.8	6.8	6.9	6.9	6.9
78	6.8	6.8	6.9	6.9	6.9	6.9	7.0	7.0	7.0	7.1	7.1	7.1	7.1	7.2	7.2	7.2	7.2	7.3	7.3	7.3
77	7.2	7.2	7.3	7.3	7.3	7.3	7.4	7.4	7.4	7.5	7.5	7.5	7.6	7.6	7.6	7.6	7.7	7.7	7.7	7.8
76	7.6	7.6	7.7	7.7	7.7	7.8	7.8	7.8	7.9	7.9	7.9	8.0	8.0	8.0	8.1	8.1	8.1	8.1	8.2	8.2

АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.

Относительная влажность.	АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.																			
	24.1	24.2	24.3	24.4	24.5	24.6	24.7	24.8	24.9	25.0	25.1	25.2	25.3	25.4	25.5	25.6	25.7	25.8	25.9	26.0
75	8.0	8.1	8.1	8.1	8.2	8.2	8.2	8.3	8.3	8.3	8.4	8.4	8.4	8.5	8.5	8.5	8.6	8.6	8.6	8.7
74	8.5	8.5	8.5	8.6	8.6	8.6	8.7	8.7	8.7	8.8	8.8	8.9	8.9	8.9	9.0	9.0	9.0	9.1	9.1	9.1
73	8.9	9.0	9.0	9.0	9.1	9.1	9.1	9.2	9.2	9.2	9.3	9.3	9.4	9.4	9.4	9.5	9.5	9.5	9.6	9.6
72	9.4	9.4	9.5	9.5	9.5	9.6	9.6	9.6	9.7	9.7	9.8	9.8	9.8	9.9	9.9	10.0	10.0	10.0	10.1	10.1
71	9.8	9.9	9.9	10.0	10.0	10.0	10.1	10.1	10.2	10.2	10.3	10.3	10.3	10.4	10.4	10.5	10.5	10.5	10.6	10.6
70	10.3	10.4	10.4	10.5	10.5	10.5	10.6	10.6	10.7	10.7	10.8	10.8	10.8	10.9	10.9	11.0	11.0	11.1	11.1	11.1
69	10.8	10.9	10.9	11.0	11.0	11.1	11.1	11.1	11.2	11.2	11.3	11.3	11.4	11.4	11.5	11.5	11.6	11.6	11.6	11.7
68	11.3	11.4	11.4	11.5	11.5	11.6	11.6	11.7	11.7	11.8	11.8	11.9	11.9	12.0	12.0	12.0	12.1	12.1	12.2	12.2
67	11.9	11.9	12.0	12.0	12.1	12.1	12.2	12.2	12.3	12.3	12.4	12.4	12.5	12.5	12.6	12.6	12.7	12.7	12.8	12.8
66	12.4	12.5	12.5	12.6	12.6	12.7	12.7	12.8	12.8	12.9	12.9	13.0	13.0	13.1	13.1	13.2	13.2	13.3	13.3	13.4
65	13.0	13.0	13.1	13.1	13.2	13.2	13.3	13.4	13.4	13.5	13.5	13.6	13.6	13.7	13.8	13.8	13.9	13.9	14.0	14.0
64	13.6	13.6	13.7	13.7	13.8	13.8	13.9	14.0	14.0	14.1	14.1	14.2	14.2	14.3	14.3	14.4	14.5	14.5	14.6	14.6
63	14.2	14.2	14.3	14.3	14.4	14.4	14.5	14.6	14.6	14.7	14.7	14.8	14.9	14.9	15.0	15.0	15.1	15.2	15.2	15.3
62	14.8	14.8	14.9	15.0	15.0	15.1	15.1	15.2	15.3	15.3	15.4	15.4	15.5	15.6	15.6	15.7	15.8	15.8	15.9	15.9
61	15.4	15.5	15.5	15.6	15.7	15.7	15.8	15.9	15.9	16.0	16.0	16.1	16.2	16.2	16.3	16.4	16.4	16.5	16.6	16.6
60	16.1	16.1	16.2	16.3	16.3	16.4	16.5	16.5	16.6	16.7	16.7	16.8	16.9	16.9	17.0	17.1	17.1	17.2	17.3	17.3
59	16.7	16.8	16.9	17.0	17.0	17.1	17.2	17.2	17.3	17.4	17.4	17.5	17.6	17.7	17.7	17.8	17.9	17.9	18.0	18.1
58	17.5	17.5	17.6	17.7	17.7	17.8	17.9	18.0	18.0	18.1	18.2	18.2	18.3	18.4	18.5	18.5	18.6	18.7	18.8	18.8
57	18.2	18.3	18.3	18.4	18.5	18.6	18.6	18.7	18.8	18.9	18.9	19.0	19.1	19.2	19.2	19.3	19.4	19.5	19.5	19.6
56	18.9	19.0	19.1	19.2	19.2	19.3	19.4	19.5	19.6	19.6	19.7	19.8	19.9	20.0	20.0	20.1	20.2	20.3	20.3	20.4
55	19.7	19.8	19.9	20.0	20.0	20.1	20.2	20.3	20.4	20.5	20.5	20.6	20.7	20.8	20.9	20.9	21.0	21.1	21.2	21.3
54	20.5	20.6	20.7	20.8	20.9	21.0	21.0	21.1	21.2	21.3	21.4	21.5	21.6	21.6	21.7	21.8	21.9	22.0	22.1	22.1
53	21.4	21.5	21.5	21.6	21.7	21.8	21.9	22.0	22.1	22.2	22.3	22.3	22.4	22.5	22.6	22.7	22.8	22.9	23.0	23.1
52	22.2	22.3	22.4	22.5	22.6	22.7	22.8	22.9	23.0	23.1	23.2	23.3	23.4	23.5	23.6	23.7	23.8	23.9	24.0	24.0
51	23.2	23.3	23.3	23.4	23.5	23.6	23.7	23.8	23.9	24.0	24.1	24.2	24.3	24.4	24.5	24.6	24.7	24.8	24.9	25.0
50	24.1	24.2	24.3	24.4	24.5	24.6	24.7	24.8	24.9	25.0	25.1	25.2	25.3	25.4	25.5	25.6	25.7	25.8	25.9	26.0
49	25.1	25.2	25.3	25.4	25.5	25.6	25.7	25.8	25.9	26.0	26.1	26.2	26.3	26.4	26.5	26.6	26.7	26.9	27.0	27.1
48	26.1	26.2	26.3	26.4	26.5	26.6	26.8	26.9	27.0	27.1	27.2	27.3	27.4	27.5	27.6	27.7	27.8	27.9	28.1	28.2
47	27.2	27.3	27.4	27.5	27.6	27.7	27.9	28.0	28.1	28.2	28.3	28.4	28.5	28.6	28.8	28.9	29.0	29.1	29.2	29.3
46	28.3	28.4	28.5	28.6	28.8	28.9	29.0	29.1	29.2	29.3	29.5	29.6	29.7	29.8	29.9	30.1	30.2	30.3	30.4	30.5
45	29.5	29.6	29.7	29.8	29.9	30.1	30.2	30.3	30.4	30.6	30.7	30.8	30.9	31.0	31.2	31.3	31.4	31.5	31.7	31.8
44	30.7	30.8	30.9	31.1	31.2	31.3	31.4	31.6	31.7	31.8	31.9	32.1	32.2	32.3	32.5	32.6	32.7	32.8	33.0	33.1
43	31.9	32.1	32.2	32.3	32.5	32.6	32.7	32.9	33.0	33.1	33.3	33.4	33.5	33.7	33.8	33.9	34.1	34.2	34.3	34.5
42	33.3	33.4	33.6	33.7	33.8	34.0	34.1	34.2	34.4	34.5	34.7	34.8	34.9	35.1	35.2	35.4	35.5	35.6	35.8	35.9
41	34.7	34.8	35.0	35.1	35.3	35.4	35.5	35.7	35.8	36.0	36.1	36.3	36.4	36.6	36.7	36.8	37.0	37.1	37.3	37.4
40	36.2	36.3	36.4	36.6	36.8	36.9	37.0	37.2	37.4	37.5	37.6	37.8	38.0	38.1	38.2	38.4	38.6	38.7	38.8	39.0
39	37.7	37.9	38.0	38.2	38.3	38.5	38.6	38.8	38.9	39.1	39.3	39.4	39.6	39.7	39.9	40.0	40.2	40.4	40.5	40.7
38	39.3	39.5	39.6	39.8	40.0	40.1	40.3	40.5	40.6	40.8	41.0	41.1	41.3	41.4	41.6	41.8	41.9	42.1	42.3	42.4
37	41.0	41.2	41.4	41.5	41.7	41.9	42.1	42.2	42.4	42.6	42.7	42.9	43.1	43.2	43.4	43.6	43.8	43.9	44.1	44.3
36	42.8	43.0	43.2	43.4	43.6	43.7	43.9	44.1	44.3	44.4	44.6	44.8	45.0	45.2	45.3	45.5	45.7	45.9	46.0	
35	44.8	44.9	45.1	45.3	45.5	45.7	45.9	46.1	46.2											
34	46.8	47.0	47.2	47.4	47.6	47.8	47.9	48.1	48.3											
	26.1	26.2	26.3	26.4	26.5	26.6	26.7	26.8	26.9	27.0	27.1	27.2	27.3	27.4	27.5	27.6	27.7	27.8	27.9	28.0
100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
99	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.
98	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.
97	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.
96	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.2	1.2	1.2	1.2	1.

АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.

Относительная влажность.	АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.																			
	26.1	26.2	26.3	26.4	26.5	26.6	26.7	26.8	26.9	27.0	27.1	27.2	27.3	27.4	27.5	27.6	27.7	27.8	27.9	28.0
95	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5
94	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8
93	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1
92	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4
91	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7	2.8	2.8
90	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	3.1	3.1	3.1	3.1	3.1	3.1
89	3.2	3.2	3.3	3.3	3.3	3.3	3.3	3.3	3.3	3.3	3.3	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.5
88	3.6	3.6	3.6	3.6	3.6	3.6	3.6	3.7	3.7	3.7	3.7	3.7	3.7	3.7	3.7	3.8	3.8	3.8	3.8	3.8
87	3.9	3.9	3.9	3.9	4.0	4.0	4.0	4.0	4.0	4.0	4.0	4.1	4.1	4.1	4.1	4.1	4.1	4.2	4.2	4.2
86	4.2	4.3	4.3	4.3	4.3	4.3	4.3	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.6
85	4.6	4.6	4.6	4.7	4.7	4.7	4.7	4.7	4.7	4.8	4.8	4.8	4.8	4.8	4.9	4.9	4.9	4.9	4.9	4.9
84	5.0	5.0	5.0	5.0	5.0	5.1	5.1	5.1	5.1	5.1	5.2	5.2	5.2	5.2	5.2	5.3	5.3	5.3	5.3	5.3
83	5.3	5.4	5.4	5.4	5.4	5.4	5.5	5.5	5.5	5.5	5.6	5.6	5.6	5.6	5.6	5.7	5.7	5.7	5.7	5.7
82	5.7	5.8	5.8	5.8	5.8	5.8	5.9	5.9	5.9	5.9	5.9	6.0	6.0	6.0	6.0	6.1	6.1	6.1	6.1	6.1
81	6.1	6.1	6.2	6.2	6.2	6.2	6.3	6.3	6.3	6.3	6.4	6.4	6.4	6.4	6.5	6.5	6.5	6.5	6.5	6.6
80	6.5	6.6	6.6	6.6	6.6	6.6	6.7	6.7	6.7	6.8	6.8	6.8	6.8	6.8	6.9	6.9	6.9	7.0	7.0	7.0
79	6.9	7.0	7.0	7.0	7.0	7.1	7.1	7.1	7.2	7.2	7.2	7.2	7.3	7.3	7.3	7.3	7.4	7.4	7.4	7.4
78	7.4	7.4	7.4	7.4	7.5	7.5	7.5	7.6	7.6	7.6	7.6	7.7	7.7	7.7	7.8	7.8	7.8	7.8	7.9	7.9
77	7.8	7.8	7.9	7.9	7.9	7.9	8.0	8.0	8.0	8.1	8.1	8.1	8.2	8.2	8.2	8.2	8.3	8.3	8.3	8.4
76	8.2	8.3	8.3	8.3	8.4	8.4	8.4	8.5	8.5	8.5	8.6	8.6	8.6	8.7	8.7	8.7	8.7	8.8	8.8	8.8
75	8.7	8.7	8.8	8.8	8.8	8.9	8.9	8.9	9.0	9.0	9.0	9.1	9.1	9.1	9.2	9.2	9.2	9.3	9.3	9.3
74	9.2	9.2	9.2	9.3	9.3	9.3	9.4	9.4	9.5	9.5	9.5	9.6	9.6	9.6	9.7	9.7	9.7	9.8	9.8	9.8
73	9.7	9.7	9.7	9.8	9.8	9.8	9.9	9.9	9.9	10.0	10.0	10.1	10.1	10.1	10.2	10.2	10.2	10.3	10.3	10.4
72	10.2	10.2	10.2	10.3	10.3	10.3	10.4	10.4	10.5	10.5	10.5	10.6	10.6	10.7	10.7	10.7	10.8	10.8	10.9	10.9
71	10.7	10.7	10.7	10.8	10.8	10.9	10.9	10.9	11.0	11.0	11.1	11.1	11.2	11.2	11.2	11.3	11.3	11.4	11.4	11.4
70	11.2	11.2	11.3	11.3	11.4	11.4	11.4	11.5	11.5	11.6	11.6	11.7	11.7	11.7	11.8	11.8	11.9	11.9	12.0	12.0
69	11.7	11.8	11.8	11.9	11.9	12.0	12.0	12.0	12.1	12.1	12.2	12.2	12.3	12.3	12.4	12.4	12.4	12.5	12.5	12.6
68	12.3	12.3	12.4	12.4	12.5	12.5	12.6	12.6	12.7	12.7	12.8	12.8	12.9	12.9	13.0	13.0	13.1	13.1	13.2	13.2
67	12.9	12.9	13.0	13.0	13.1	13.1	13.2	13.2	13.2	13.3	13.3	13.4	13.4	13.5	13.5	13.6	13.6	13.7	13.7	13.8
66	13.4	13.5	13.5	13.6	13.7	13.7	13.8	13.8	13.9	13.9	14.0	14.0	14.1	14.1	14.2	14.2	14.3	14.3	14.4	14.4
65	14.1	14.1	14.2	14.2	14.3	14.3	14.4	14.4	14.5	14.5	14.6	14.6	14.7	14.8	14.8	14.9	14.9	15.0	15.0	15.1
64	14.7	14.7	14.8	14.8	14.9	15.0	15.0	15.1	15.1	15.2	15.2	15.3	15.4	15.4	15.5	15.5	15.6	15.6	15.7	15.8
63	15.3	15.4	15.4	15.5	15.6	15.6	15.7	15.7	15.8	15.9	15.9	16.0	16.0	16.1	16.2	16.2	16.3	16.3	16.4	16.4
62	16.0	16.1	16.1	16.2	16.2	16.3	16.4	16.4	16.5	16.5	16.6	16.7	16.7	16.8	16.9	16.9	17.0	17.0	17.1	17.2
61	16.7	16.8	16.8	16.9	16.9	17.0	17.1	17.1	17.2	17.3	17.3	17.4	17.5	17.5	17.6	17.6	17.7	17.8	17.8	17.9
60	17.4	17.5	17.5	17.6	17.7	17.7	17.8	17.9	17.9	18.0	18.1	18.1	18.2	18.3	18.3	18.4	18.5	18.5	18.6	18.7
59	18.1	18.2	18.3	18.3	18.4	18.5	18.6	18.6	18.7	18.8	18.8	18.9	19.0	19.0	19.1	19.2	19.2	19.3	19.4	19.5
58	18.9	19.0	19.0	19.1	19.2	19.3	19.3	19.4	19.5	19.6	19.6	19.7	19.8	19.8	19.9	20.0	20.1	20.1	20.2	20.3
57	19.7	19.8	19.8	19.9	20.0	20.1	20.1	20.2	20.3	20.4	20.4	20.5	20.6	20.7	20.7	20.8	20.9	21.0	21.0	21.1
56	20.5	20.6	20.7	20.7	20.8	20.9	21.0	21.1	21.1	21.2	21.3	21.4	21.4	21.5	21.6	21.7	21.8	21.8	21.9	22.0
55	21.4	21.4	21.5	21.6	21.7	21.8	21.8	21.9	22.0	22.1	22.2	22.3	22.3	22.4	22.5	22.6	22.7	22.7	22.8	22.9
54	22.2	22.3	22.4	22.5	22.6	22.7	22.7	22.8	22.9	23.0	23.1	23.2	23.3	23.3	23.4	23.5	23.6	23.7	23.8	23.9
53	23.1	23.2	23.3	23.4	23.5	23.6	23.7	23.8	23.9	23.9	24.0	24.1	24.2	24.3	24.4	24.5	24.6	24.7	24.7	24.8
52	24.1	24.2	24.3	24.4	24.5	24.6	24.6	24.7	24.8	24.9	25.0	25.1	25.2	25.3	25.4	25.5	25.6	25.7	25.8	25.8
51	25.1	25.2	25.3	25.4	25.5	25.6	25.7	25.7	25.8	25.9	26.0	26.1	26.2	26.3	26.4	26.5	26.6	26.7	26.8	26.9
50	26.1	26.2	26.3	26.4	26.5	26.6	26.7	26.8	26.9	27.0	27.1	27.2	27.3	27.4	27.5	27.6	27.7	27.8	27.9	28.0
49	27.2	27.3	27.4	27.5	27.6	27.7	27.8	27.9	28.0	28.1	28.2	28.3	28.4	28.5	28.6	28.7	28.8	28.9	29.0	29.1
48	28.3	28.4	28.5	28.6	28.7	28.8	28.9	29.0	29.1	29.2	29.4	29.5	29.6	29.7	29.8	29.9	30.0	30.1	30.2	30.3
47	29.4	29.5	29.7	29.8	29.9	30.0	30.1	30.2	30.3	30.4	30.6	30.7	30.8	30.9	31.0	31.1	31.2	31.3	31.5	31.6
46	30.6	30.8	30.9	31.0	31.1	31.2	31.3	31.5	31.6	31.7	31.8	31.9	32.0	32.2	32.3	32.4	32.5	32.6	32.8	32.9

АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.

Относительная влажность.	АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.																			
	26.1	26.2	26.3	26.4	26.5	26.6	26.7	26.8	26.9	27.0	27.1	27.2	27.3	27.4	27.5	27.6	27.7	27.8	27.9	28.0
45	31.9	32.0	32.1	32.3	32.4	32.5	32.6	32.8	32.9	33.0	33.1	33.2	33.4	33.5	33.6	33.7	33.9	34.0	34.1	34.2
44	33.2	33.3	33.5	33.6	33.7	33.9	34.0	34.1	34.2	34.4	34.5	34.6	34.7	34.9	35.0	35.1	35.3	35.4	35.5	35.6
43	34.6	34.7	34.9	35.0	35.1	35.3	35.4	35.5	35.7	35.8	35.9	36.1	36.2	36.3	36.5	36.6	36.7	36.9	37.0	37.1
42	36.0	36.2	36.3	36.5	36.6	36.7	36.9	37.0	37.1	37.3	37.4	37.6	37.7	37.8	38.0	38.1	38.3	38.4	38.5	38.7
41	37.6	37.7	37.8	38.0	38.1	38.3	38.4	38.6	38.7	38.9	39.0	39.1	39.2	39.4	39.6	39.7	39.9	40.0	40.1	40.3
40	39.2	39.3	39.4	39.6	39.8	39.9	40.0	40.2	40.4	40.5	40.6	40.8	41.0	41.1	41.2	41.4	41.6	41.7	41.8	42.0
39	40.8	41.0	41.1	41.3	41.4	41.6	41.8	41.9	42.1	42.2	42.4	42.5	42.7	42.9	43.0	43.2	43.3	43.5	43.6	43.8
38	42.6	42.7	42.9	43.1	43.2	43.4	43.6	43.7	43.9	44.1	44.2	44.4	44.5	44.7	44.9	45.0	45.2	45.4	45.5	
37	44.4	44.6	44.8	45.0	45.1	45.3	45.5	45.6	45.8											
	28.1	28.2	28.3	28.4	28.5	28.6	28.7	28.8	28.9	29.0	29.1	29.2	29.3	29.4	29.5	29.6	29.7	29.8	29.9	30.0
100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
99	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3
98	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6
97	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9
96	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.3
95	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6
94	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9
93	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.3	2.3
92	2.4	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6
91	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	3.0	3.0
90	3.1	3.1	3.1	3.2	3.2	3.2	3.2	3.2	3.2	3.2	3.2	3.2	3.3	3.3	3.3	3.3	3.3	3.3	3.3	3.3
89	3.5	3.5	3.5	3.5	3.5	3.5	3.5	3.6	3.6	3.6	3.6	3.6	3.6	3.6	3.6	3.7	3.7	3.7	3.7	3.7
88	3.8	3.8	3.9	3.9	3.9	3.9	3.9	3.9	3.9	4.0	4.0	4.0	4.0	4.0	4.0	4.0	4.0	4.1	4.1	4.1
87	4.2	4.2	4.2	4.2	4.3	4.3	4.3	4.3	4.3	4.3	4.3	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.5	4.5	4.5
86	4.6	4.6	4.6	4.6	4.6	4.7	4.7	4.7	4.7	4.7	4.7	4.8	4.8	4.8	4.8	4.8	4.8	4.9	4.9	4.9
85	5.0	5.0	5.0	5.0	5.0	5.0	5.1	5.1	5.1	5.1	5.1	5.2	5.2	5.2	5.2	5.2	5.2	5.3	5.3	5.3
84	5.4	5.4	5.4	5.4	5.4	5.4	5.5	5.5	5.5	5.5	5.5	5.6	5.6	5.6	5.6	5.6	5.7	5.7	5.7	5.7
83	5.8	5.8	5.8	5.8	5.8	5.9	5.9	5.9	5.9	5.9	6.0	6.0	6.0	6.0	6.0	6.1	6.1	6.1	6.1	6.1
82	6.2	6.2	6.2	6.2	6.3	6.3	6.3	6.3	6.3	6.4	6.4	6.4	6.4	6.5	6.5	6.5	6.5	6.5	6.6	6.6
81	6.6	6.6	6.6	6.7	6.7	6.7	6.7	6.8	6.8	6.8	6.8	6.8	6.8	6.9	6.9	6.9	6.9	7.0	7.0	7.0
80	7.0	7.0	7.1	7.1	7.1	7.2	7.2	7.2	7.2	7.2	7.3	7.3	7.3	7.4	7.4	7.4	7.4	7.4	7.5	7.5
79	7.5	7.5	7.5	7.5	7.6	7.6	7.6	7.7	7.7	7.7	7.7	7.8	7.8	7.8	7.8	7.9	7.9	7.9	7.9	8.0
78	7.9	8.0	8.0	8.0	8.0	8.1	8.1	8.1	8.2	8.2	8.2	8.2	8.3	8.3	8.3	8.3	8.4	8.4	8.4	8.5
77	8.4	8.4	8.5	8.5	8.5	8.5	8.6	8.6	8.6	8.7	8.7	8.7	8.8	8.8	8.8	8.8	8.9	8.9	8.9	9.0
76	8.9	8.9	8.9	9.0	9.0	9.0	9.1	9.1	9.1	9.2	9.2	9.2	9.3	9.3	9.3	9.3	9.4	9.4	9.4	9.5
75	9.4	9.4	9.4	9.5	9.5	9.5	9.6	9.6	9.6	9.7	9.7	9.7	9.8	9.8	9.8	9.9	9.9	9.9	10.0	10.0
74	9.9	9.9	9.9	10.0	10.0	10.0	10.1	10.1	10.1	10.2	10.2	10.2	10.3	10.3	10.3	10.4	10.4	10.4	10.5	10.5
73	10.4	10.4	10.5	10.5	10.5	10.6	10.6	10.7	10.7	10.7	10.8	10.8	10.8	10.9	10.9	10.9	11.0	11.0	11.1	11.1
72	10.9	11.0	11.0	11.0	11.1	11.1	11.2	11.2	11.2	11.3	11.3	11.4	11.4	11.4	11.5	11.5	11.6	11.6	11.6	11.7
71	11.5	11.5	11.6	11.6	11.6	11.7	11.7	11.8	11.8	11.8	11.9	11.9	12.0	12.0	12.0	12.1	12.1	12.2	12.2	12.3
70	12.0	12.1	12.1	12.2	12.2	12.3	12.3	12.3	12.4	12.4	12.5	12.5	12.6	12.6	12.6	12.7	12.7	12.8	12.8	12.9
69	12.6	12.7	12.7	12.8	12.8	12.8	12.9	12.9	13.0	13.0	13.1	13.1	13.2	13.2	13.3	13.3	13.4	13.4	13.5	13.5
68	13.2	13.3	13.3	13.4	13.4	13.5	13.5	13.6	13.6	13.6	13.7	13.7	13.8	13.8	13.9	13.9	14.0	14.0	14.1	14.1
67	13.8	13.9	13.9	14.0	14.0	14.1	14.1	14.2	14.2	14.3	14.3	14.4	14.4	14.5	14.5	14.6	14.6	14.7	14.7	14.8
66	14.5	14.5	14.6	14.6	14.7	14.7	14.8	14.8	14.9	14.9	15.0	15.0	15.1	15.1	15.2	15.2	15.3	15.4	15.4	15.5

АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.

Относительная влажность.	АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.																													
	28.1	28.2	28.3	28.4	28.5	28.6	28.7	28.8	28.9	29.0	29.1	29.2	29.3	29.4	29.5	29.6	29.7	29.8	29.9	30.0										
65	15.1	15.2	15.2	15.3	15.3	15.4	15.5	15.5	15.6	15.6	15.7	15.7	15.8	15.8	15.9	15.9	16.0	16.0	16.1	16.2										
64	15.8	15.9	15.9	16.0	16.0	16.1	16.1	16.2	16.3	16.3	16.4	16.4	16.5	16.5	16.6	16.6	16.7	16.8	16.8	16.9										
63	16.5	16.6	16.6	16.7	16.7	16.8	16.9	16.9	17.0	17.0	17.1	17.1	17.2	17.3	17.3	17.4	17.4	17.5	17.6	17.6										
62	17.2	17.3	17.3	17.4	17.5	17.5	17.6	17.7	17.7	17.8	17.8	17.9	18.0	18.0	18.1	18.1	18.2	18.3	18.3	18.4										
61	18.0	18.0	18.1	18.2	18.2	18.3	18.3	18.4	18.5	18.5	18.6	18.7	18.7	18.8	18.9	18.9	19.0	19.1	19.1	19.2										
60	18.7	18.8	18.9	18.9	19.0	19.1	19.1	19.2	19.3	19.3	19.4	19.5	19.5	19.6	19.7	19.7	19.8	19.9	19.9	20.0										
59	19.5	19.6	19.7	19.7	19.8	19.9	19.9	20.0	20.1	20.2	20.2	20.3	20.4	20.4	20.5	20.6	20.6	20.7	20.8	20.8										
58	20.3	20.4	20.5	20.6	20.6	20.7	20.8	20.9	20.9	21.0	21.1	21.1	21.2	21.3	21.4	21.4	21.5	21.6	21.7	21.7										
57	21.2	21.3	21.3	21.4	21.5	21.6	21.7	21.7	21.8	21.9	22.0	22.0	22.1	22.2	22.3	22.3	22.4	22.5	22.6	22.6										
56	22.1	22.2	22.2	22.3	22.4	22.5	22.5	22.6	22.7	22.8	22.9	22.9	23.0	23.1	23.2	23.3	23.3	23.4	23.5	23.6										
55	23.0	23.1	23.2	23.2	23.3	23.4	23.5	23.6	23.6	23.7	23.8	23.9	24.0	24.1	24.1	24.2	24.3	24.4	24.5	24.5										
54	23.9	24.0	24.1	24.2	24.3	24.4	24.4	24.5	24.6	24.7	24.8	24.9	25.0	25.0	25.1	25.2	25.3	25.4	25.5	25.6										
53	24.9	25.0	25.1	25.2	25.3	25.4	25.5	25.5	25.6	25.7	25.8	25.9	26.0	26.1	26.2	26.3	26.4	26.5	26.6	26.6										
52	25.9	26.0	26.1	26.2	26.3	26.4	26.5	26.6	26.7	26.8	26.9	27.0	27.0	27.1	27.2	27.3	27.4	27.5	27.6	27.7										
51	27.0	27.1	27.2	27.3	27.4	27.5	27.6	27.7	27.8	27.9	28.0	28.1	28.2	28.2	28.3	28.4	28.5	28.6	28.7	28.8										
50	28.1	28.2	28.3	28.4	28.5	28.6	28.7	28.8	28.9	29.0	29.1	29.2	29.3	29.4	29.5	29.6	29.7	29.8	29.9	30.0										
49	29.2	29.4	29.5	29.6	29.7	29.8	29.9	30.0	30.1	30.2	30.3	30.4	30.5	30.6	30.7	30.8	30.9	31.0	31.1	31.2										
48	30.4	30.5	30.7	30.8	30.9	31.0	31.1	31.2	31.3	31.4	31.5	31.6	31.7	31.8	32.0	32.1	32.2	32.3	32.4	32.5										
47	31.7	31.8	31.9	32.0	32.1	32.3	32.4	32.5	32.6	32.7	32.8	32.9	33.0	33.2	33.3	33.4	33.5	33.6	33.7	33.8										
46	33.0	33.1	33.2	33.3	33.5	33.6	33.7	33.8	33.9	34.0	34.2	34.3	34.4	34.5	34.6	34.7	34.9	35.0	35.1	35.2										
45	34.3	34.5	34.6	34.7	34.8	35.0	35.1	35.2	35.3	35.4	35.6	35.7	35.8	35.9	36.1	36.2	36.3	36.4	36.5	36.7										
44	35.8	35.9	36.0	36.1	36.3	36.4	36.5	36.7	36.8	36.9	37.0	37.2	37.3	37.4	37.5	37.7	37.8	37.9	38.1	38.2										
43	37.2	37.4	37.5	37.6	37.8	37.9	38.0	38.2	38.3	38.4	38.6	38.7	38.8	39.0	39.1	39.2	39.4	39.5	39.6	39.8										
42	38.8	38.9	39.1	39.2	39.4	39.5	39.6	39.8	39.9	40.0	40.2	40.3	40.5	40.6	40.7	40.9	41.0	41.2	41.3	41.4										
41	40.4	40.6	40.7	40.9	41.0	41.2	41.3	41.4	41.6	41.7	41.9	42.0	42.2	42.3	42.5	42.6	42.7	42.9	43.0											
40	42.2	42.3	42.4	42.6	42.8	42.9	43.0	43.2	43.4																					
39	44.0	44.1	44.3	44.4	44.6	44.7	44.9	45.0	45.2																					
	30.1	30.2	30.3	30.4	30.5	30.6	30.7	30.8	30.9	31.0	31.1	31.2	31.3	31.4	31.5	31.6	31.7	31.8	31.9	32.0										
100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0										
99	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3										
98	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.7	0.7										
97	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0										
96	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3										
95	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7										
94	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0										
93	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4										
92	2.6	2.6	2.6	2.6	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7	2.8	2.8	2.8	2.8										
91	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	3.1	3.1	3.1	3.1	3.1	3.1	3.1	3.1	3.1	3.1	3.2	3.2										
90	3.3	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.5	3.5	3.5	3.5	3.5	3.5	3.5	3.5	3.5	3.6										
89	3.7	3.7	3.7	3.8	3.8	3.8	3.8	3.8	3.8	3.8	3.8	3.9	3.9	3.9	3.9	3.9	3.9	3.9	3.9	4.0										
88	4.1	4.1	4.1	4.1	4.2	4.2	4.2	4.2	4.2	4.2	4.2	4.3	4.3	4.3	4.3	4.3	4.3	4.3	4.4	4.4										
87	4.5	4.5	4.5	4.5	4.6	4.6	4.6	4.6	4.6	4.6	4.6	4.7	4.7	4.7	4.7	4.7	4.7	4.8	4.8	4.8										
86	4.9	4.9	4.9	4.9	5.0	5.0	5.0	5.0	5.0	5.0	5.1	5.1	5.1	5.1	5.1	5.1	5.2	5.2	5.2	5.2										

Относительная влажность.	АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.																			
	32.1	32.2	32.3	32.4	32.5	32.6	32.7	32.8	32.9	33.0	33.1	33.2	33.3	33.4	33.5	33.6	33.7	33.8	33.9	34.0
100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
99	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3
98	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7
97	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.1
96	1.3	1.3	1.3	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4
95	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8
94	2.0	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.2	2.2	2.2
93	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.6
92	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	3.0
91	3.2	3.2	3.2	3.2	3.2	3.2	3.2	3.2	3.3	3.3	3.3	3.3	3.3	3.3	3.3	3.3	3.3	3.3	3.4	3.4
90	3.6	3.6	3.6	3.6	3.6	3.6	3.6	3.6	3.7	3.7	3.7	3.7	3.7	3.7	3.7	3.7	3.7	3.8	3.8	3.8
89	4.0	4.0	4.0	4.0	4.0	4.0	4.0	4.1	4.1	4.1	4.1	4.1	4.1	4.1	4.1	4.1	4.2	4.2	4.2	4.2
88	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.6	4.6	4.6	4.6	4.6	4.6	4.6
87	4.8	4.8	4.8	4.8	4.8	4.9	4.9	4.9	4.9	4.9	4.9	4.9	5.0	5.0	5.0	5.0	5.0	5.0	5.1	5.1
86	5.2	5.2	5.3	5.3	5.3	5.3	5.3	5.3	5.4	5.4	5.4	5.4	5.4	5.4	5.5	5.5	5.5	5.5	5.5	5.5
85	5.7	5.7	5.7	5.7	5.7	5.8	5.8	5.8	5.8	5.8	5.8	5.9	5.9	5.9	5.9	5.9	5.9	6.0	6.0	6.0
84	6.1	6.1	6.2	6.2	6.2	6.2	6.2	6.2	6.3	6.3	6.3	6.3	6.3	6.4	6.4	6.4	6.4	6.4	6.5	6.5
83	6.6	6.6	6.6	6.6	6.7	6.7	6.7	6.7	6.7	6.8	6.8	6.8	6.8	6.8	6.9	6.9	6.9	6.9	6.9	7.0
82	7.0	7.1	7.1	7.1	7.1	7.2	7.2	7.2	7.2	7.2	7.3	7.3	7.3	7.3	7.4	7.4	7.4	7.4	7.4	7.5
81	7.5	7.6	7.6	7.6	7.6	7.6	7.7	7.7	7.7	7.7	7.8	7.8	7.8	7.8	7.9	7.9	7.9	7.9	8.0	8.0
80	8.0	8.0	8.1	8.1	8.1	8.2	8.2	8.2	8.2	8.2	8.3	8.3	8.3	8.4	8.4	8.4	8.4	8.4	8.5	8.5
79	8.5	8.6	8.6	8.6	8.6	8.7	8.7	8.7	8.7	8.8	8.8	8.8	8.9	8.9	8.9	8.9	9.0	9.0	9.0	9.0
78	9.1	9.1	9.1	9.1	9.2	9.2	9.2	9.3	9.3	9.3	9.3	9.4	9.4	9.4	9.4	9.5	9.5	9.5	9.6	9.6
77	9.6	9.6	9.6	9.7	9.7	9.7	9.8	9.8	9.8	9.9	9.9	9.9	9.9	10.0	10.0	10.0	10.1	10.1	10.1	10.2
76	10.1	10.2	10.2	10.2	10.3	10.3	10.3	10.4	10.4	10.4	10.5	10.5	10.5	10.5	10.6	10.6	10.6	10.7	10.7	10.7
75	10.7	10.7	10.8	10.8	10.8	10.9	10.9	10.9	11.0	11.0	11.0	11.1	11.1	11.1	11.2	11.2	11.2	11.3	11.3	11.3
74	11.3	11.3	11.3	11.4	11.4	11.5	11.5	11.5	11.6	11.6	11.6	11.7	11.7	11.7	11.8	11.8	11.8	11.9	11.9	11.9
73	11.9	11.9	11.9	12.0	12.0	12.1	12.1	12.1	12.2	12.2	12.2	12.3	12.3	12.4	12.4	12.4	12.5	12.5	12.5	12.6
72	12.5	12.5	12.6	12.6	12.6	12.7	12.7	12.8	12.8	12.8	12.9	12.9	13.0	13.0	13.0	13.1	13.1	13.1	13.2	13.2
71	13.1	13.2	13.2	13.2	13.3	13.3	13.4	13.4	13.4	13.5	13.5	13.6	13.6	13.6	13.7	13.7	13.8	13.8	13.8	13.9
70	13.8	13.8	13.8	13.9	13.9	14.0	14.0	14.1	14.1	14.1	14.2	14.2	14.3	14.3	14.4	14.4	14.4	14.5	14.5	14.6
69	14.4	14.5	14.5	14.6	14.6	14.6	14.7	14.7	14.8	14.8	14.9	14.9	15.0	15.0	15.1	15.1	15.1	15.2	15.2	15.3
68	15.1	15.2	15.2	15.2	15.3	15.3	15.4	15.4	15.5	15.5	15.6	15.6	15.7	15.7	15.8	15.8	15.9	15.9	16.0	16.0
67	15.8	15.9	15.9	16.0	16.0	16.1	16.1	16.2	16.2	16.3	16.3	16.4	16.4	16.5	16.5	16.6	16.6	16.6	16.7	16.7
66	16.5	16.6	16.6	16.7	16.7	16.8	16.8	16.9	16.9	17.0	17.1	17.1	17.2	17.2	17.3	17.3	17.4	17.4	17.5	17.5
65	17.3	17.3	17.4	17.4	17.5	17.6	17.6	17.7	17.7	17.8	17.8	17.9	17.9	18.0	18.0	18.1	18.1	18.2	18.3	18.3
64	18.1	18.1	18.2	18.2	18.3	18.3	18.4	18.4	18.5	18.6	18.6	18.7	18.7	18.8	18.8	18.9	19.0	19.0	19.1	19.1
63	18.9	18.9	19.0	19.0	19.1	19.1	19.2	19.3	19.3	19.4	19.4	19.5	19.6	19.6	19.7	19.7	19.8	19.9	19.9	20.0
62	19.7	19.7	19.8	19.9	19.9	20.0	20.0	20.1	20.2	20.2	20.3	20.3	20.4	20.5	20.5	20.6	20.7	20.7	20.8	20.8
61	20.5	20.6	20.7	20.7	20.8	20.8	20.9	21.0	21.0	21.1	21.2	21.2	21.3	21.4	21.4	21.5	21.5	21.6	21.7	21.7
60	21.4	21.5	21.5	21.6	21.7	21.7	21.8	21.9	21.9	22.0	22.1	22.1	22.2	22.3	22.3	22.4	22.5	22.5	22.6	22.7
59	22.3	22.4	22.4	22.5	22.6	22.7	22.7	22.8	22.9	22.9	23.0	23.1	23.1	23.2	23.3	23.3	23.4	23.5	23.6	23.6
58	23.2	23.3	23.4	23.5	23.5	23.6	23.7	23.8	23.8	23.9	24.0	24.0	24.1	24.2	24.3	24.3	24.4	24.5	24.6	24.6
57	24.2	24.3	24.4	24.4	24.5	24.6	24.7	24.7	24.8	24.9	25.0	25.0	25.1	25.2	25.3	25.3	25.4	25.5	25.6	25.6
56	25.2	25.3	25.4	25.5	25.5	25.6	25.7	25.8	25.8	25.9	26.0	26.1	26.2	26.2	26.3	26.4	26.5	26.6	26.6	26.7
55	26.3	26.3	26.4	26.5	26.6	26.7	26.8	26.8	26.9	27.0	27.1	27.2	27.2	27.3	27.4	27.5	27.6	27.7	27.7	27.8
54	27.3	27.4	27.5	27.6	27.7	27.8	27.9	28.0	28.1	28.2	28.3	28.4	28.5	28.5	28.6	28.7	28.8	28.9	29.0	29.0
53	28.5	28.6	28.6	28.7	28.8	28.9	29.0	29.1	29.2	29.3	29.4	29.4	29.5	29.6	29.7	29.8	29.9	30.0	30.1	30.2
52	29.6	29.7	29.8	29.9	30.0	30.1	30.2	30.3	30.4	30.5	30.6	30.6	30.7	30.8	30.9	31.0	31.1	31.2	31.3	31.4
51	30.8	30.9	31.0	31.1	31.2	31.3	31.4	31.5	31.6	31.7	31.8	31.9	32.0	32.1	32.2	32.3	32.4	32.5	32.6	32.7

А Б С О Л Ю Т Н А Я В Л А Ж Н О С Т Ь.

ОТКЛОНЕНИЕ ВЛАЖНОСТ.	А Б С О Л Ю Т Н А Я В Л А Ж Н О С Т Ь.																			
	32.1	32.2	32.3	32.4	32.5	32.6	32.7	32.8	32.9	33.0	33.1	33.2	33.3	33.4	33.5	33.6	33.7	33.8	33.9	34.0
50	32.1	32.2	32.3	32.4	32.5	32.6	32.7	32.8	32.9	33.0	33.1	33.2	33.3	33.4	33.5	33.6	33.7	33.8	33.9	34.0
49	33.4	33.5	33.6	33.7	33.8	33.9	34.0	34.1	34.2	34.3	34.5	34.6	34.7	34.8	34.9	35.0	35.1	35.2	35.3	35.4
48	34.8	34.9	35.0	35.1	35.2	35.3	35.4	35.5	35.6	35.7	35.9	36.0	36.1	36.2	36.3	36.4	36.5	36.6	36.7	36.8
47	36.2	36.3	36.4	36.5	36.6	36.8	36.9	37.0	37.1	37.2	37.3	37.4	37.6	37.7	37.8	37.9	38.0	38.1	38.2	
46	37.7	37.8	37.9	38.0	38.2	38.3	38.4	38.5	38.6	38.7	38.9	39.0	39.1	39.2	39.3	39.4	39.6	39.7	39.8	
45	39.2	39.4	39.5	39.6	39.7	39.8	40.0	40.1	40.2											
	34.1	34.2	34.3	34.4	34.5	34.6	34.7	34.8	34.9	35.0	35.1	35.2	35.3	35.4	35.5	35.6	35.7	35.8	35.9	36.0
100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
99	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4
98	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7
97	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1
96	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5
95	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9
94	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.2	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3
93	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6	2.6	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7
92	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	3.1	3.1	3.1	3.1	3.1	3.1	3.1	3.1	3.1	3.1
91	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.5	3.5	3.5	3.5	3.5	3.5	3.5	3.5	3.5	3.5	3.6	3.6
90	3.8	3.8	3.8	3.8	3.8	3.8	3.9	3.9	3.9	3.9	3.9	3.9	3.9	3.9	3.9	4.0	4.0	4.0	4.0	4.0
89	4.2	4.2	4.2	4.3	4.3	4.3	4.3	4.3	4.3	4.3	4.3	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4
88	4.6	4.7	4.7	4.7	4.7	4.7	4.7	4.7	4.8	4.8	4.8	4.8	4.8	4.8	4.8	4.9	4.9	4.9	4.9	4.9
87	5.1	5.1	5.1	5.1	5.2	5.2	5.2	5.2	5.2	5.2	5.2	5.3	5.3	5.3	5.3	5.3	5.3	5.3	5.4	5.4
86	5.6	5.6	5.6	5.6	5.6	5.6	5.6	5.7	5.7	5.7	5.7	5.7	5.7	5.8	5.8	5.8	5.8	5.8	5.8	5.9
85	6.0	6.0	6.1	6.1	6.1	6.1	6.1	6.1	6.2	6.2	6.2	6.2	6.2	6.2	6.3	6.3	6.3	6.3	6.3	6.4
84	6.5	6.5	6.5	6.6	6.6	6.6	6.6	6.6	6.6	6.7	6.7	6.7	6.7	6.7	6.8	6.8	6.8	6.8	6.8	6.9
83	7.0	7.0	7.0	7.0	7.1	7.1	7.1	7.1	7.1	7.2	7.2	7.2	7.2	7.2	7.3	7.3	7.3	7.3	7.4	7.4
82	7.5	7.5	7.5	7.6	7.6	7.6	7.6	7.6	7.7	7.7	7.7	7.7	7.7	7.8	7.8	7.8	7.8	7.9	7.9	7.9
81	8.0	8.0	8.0	8.1	8.1	8.1	8.1	8.2	8.2	8.2	8.2	8.3	8.3	8.3	8.3	8.4	8.4	8.4	8.4	8.4
80	8.5	8.6	8.6	8.6	8.6	8.6	8.7	8.7	8.7	8.8	8.8	8.8	8.8	8.8	8.9	8.9	8.9	9.0	9.0	9.0
79	9.1	9.1	9.1	9.1	9.2	9.2	9.2	9.3	9.3	9.3	9.3	9.4	9.4	9.4	9.4	9.5	9.5	9.5	9.5	9.6
78	9.6	9.6	9.7	9.7	9.7	9.8	9.8	9.8	9.8	9.9	9.9	9.9	10.0	10.0	10.0	10.0	10.1	10.1	10.1	10.2
77	10.2	10.2	10.2	10.3	10.3	10.3	10.4	10.4	10.4	10.5	10.5	10.5	10.5	10.6	10.6	10.6	10.7	10.7	10.7	10.8
76	10.8	10.8	10.8	10.9	10.9	10.9	11.0	11.0	11.0	11.1	11.1	11.1	11.1	11.2	11.2	11.2	11.3	11.3	11.3	11.4
75	11.4	11.4	11.4	11.5	11.5	11.5	11.6	11.6	11.6	11.7	11.7	11.7	11.8	11.8	11.8	11.9	11.9	11.9	12.0	12.0
74	12.0	12.0	12.1	12.1	12.1	12.2	12.2	12.2	12.3	12.3	12.3	12.4	12.4	12.4	12.5	12.5	12.5	12.6	12.6	12.6
73	12.6	12.6	12.7	12.7	12.8	12.8	12.8	12.9	12.9	12.9	13.0	13.0	13.1	13.1	13.1	13.2	13.2	13.2	13.3	13.3
72	13.3	13.3	13.3	13.4	13.4	13.5	13.5	13.5	13.6	13.6	13.7	13.7	13.7	13.8	13.8	13.8	13.9	13.9	14.0	14.0
71	13.9	14.0	14.0	14.1	14.1	14.1	14.2	14.2	14.3	14.3	14.3	14.4	14.4	14.5	14.5	14.5	14.6	14.6	14.7	14.7
70	14.6	14.7	14.7	14.7	14.8	14.8	14.9	14.9	15.0	15.0	15.0	15.1	15.1	15.2	15.2	15.3	15.3	15.3	15.4	15.4
69	15.3	15.4	15.4	15.5	15.5	15.5	15.6	15.6	15.7	15.7	15.8	15.8	15.9	15.9	15.9	16.0	16.0	16.1	16.1	16.2
68	16.0	16.1	16.1	16.2	16.2	16.3	16.3	16.4	16.4	16.5	16.5	16.6	16.6	16.7	16.7	16.8	16.8	16.8	16.9	16.9
67	16.8	16.8	16.9	16.9	17.0	17.0	17.1	17.1	17.2	17.2	17.3	17.3	17.4	17.4	17.5	17.5	17.6	17.6	17.7	17.7
66	17.6	17.6	17.7	17.7	17.8	17.8	17.9	17.9	18.0	18.0	18.1	18.1	18.2	18.2	18.3	18.3	18.4	18.4	18.5	18.5

АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.

Относительная влажность.	АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.																																				
	34.1	34.2	34.3	34.4	34.5	34.6	34.7	34.8	34.9	35.0	35.1	35.2	35.3	35.4	35.5	35.6	35.7	35.8	35.9	36.0																	
65	18.4	18.4	18.5	18.5	18.6	18.6	18.7	18.7	18.8	18.8	18.9	19.0	19.0	19.1	19.1	19.2	19.2	19.3	19.3	19.4																	
64	19.2	19.2	19.3	19.4	19.4	19.5	19.5	19.6	19.6	19.7	19.7	19.8	19.9	19.9	20.0	20.0	20.1	20.1	20.2	20.2																	
63	20.0	20.1	20.1	20.2	20.3	20.3	20.4	20.4	20.5	20.6	20.6	20.7	20.7	20.8	20.8	20.9	21.0	21.0	21.1	21.1																	
62	20.9	21.0	21.0	21.1	21.1	21.2	21.3	21.3	21.4	21.5	21.5	21.6	21.6	21.7	21.8	21.8	21.9	21.9	22.0	22.1																	
61	21.8	21.9	21.9	22.0	22.1	22.1	22.2	22.2	22.3	22.4	22.4	22.5	22.6	22.6	22.7	22.8	22.8	22.9	23.0	23.0																	
60	22.7	22.8	22.9	22.9	23.0	23.1	23.1	23.2	23.3	23.3	23.4	23.5	23.5	23.6	23.7	23.7	23.8	23.9	23.9	24.0																	
59	23.7	23.8	23.8	23.9	24.0	24.0	24.1	24.2	24.3	24.3	24.4	24.5	24.5	24.6	24.7	24.7	24.8	24.9	24.9	25.0																	
58	24.7	24.8	24.8	24.9	25.0	25.1	25.1	25.2	25.3	25.3	25.4	25.5	25.6	25.6	25.7	25.8	25.9	25.9	26.0	26.1																	
57	25.7	25.8	25.9	26.0	26.0	26.1	26.2	26.3	26.3	26.4	26.5	26.6	26.6	26.7	26.8	26.9	26.9	27.0	27.1	27.2																	
56	26.8	26.9	26.9	27.0	27.1	27.2	27.3	27.3	27.4	27.5	27.6	27.7	27.7	27.8	27.9	28.0	28.0	28.1	28.2	28.3																	
55	27.9	28.0	28.1	28.1	28.2	28.3	28.4	28.5	28.6	28.6	28.7	28.8	28.9	29.0	29.0	29.1	29.2	29.3	29.4	29.5																	
54	29.0	29.1	29.2	29.3	29.4	29.5	29.6	29.6	29.7	29.8	29.9	30.0	30.1	30.2	30.2	30.3	30.4	30.5	30.6	30.7																	
53	30.2	30.3	30.4	30.5	30.6	30.7	30.8	30.9	30.9	31.0	31.1	31.2	31.3	31.4	31.5	31.6	31.7	31.7	31.8	31.9																	
52	31.5	31.6	31.7	31.8	31.8	31.9	32.0	32.1	32.2	32.3	32.4	32.5	32.6	32.7	32.8	32.9	33.0	33.0	33.1	33.2																	
51	32.8	32.9	33.0	33.1	33.1	33.2	33.3	33.4	33.5	33.6	33.7	33.8	33.9	34.0	34.1	34.2	34.3	34.4	34.5																		
50	34.1	34.2	34.3	34.4	34.5	34.6	34.7	34.8	34.9	35.0	35.1	35.2	35.3	35.4	35.5	35.6	35.7	35.8	35.9																		
49	35.5	35.6	35.7	35.8	35.9	36.0	36.1	36.2	36.3																												
48	36.9	37.0	37.2	37.3	37.4	37.5	37.6	37.7	37.8																												
	36.1	36.2	36.3	36.4	36.5	36.6	36.7	36.8	36.9	37.0	37.1	37.2	37.3	37.4	37.5	37.6	37.7	37.8	37.9	38.0																	
100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0																	
99	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4																	
98	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8																	
97	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2																	
96	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6																	
95	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0																	
94	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4																	
93	2.7	2.7	2.7	2.7	2.7	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.8	2.9	2.9																
92	3.1	3.1	3.2	3.2	3.2	3.2	3.2	3.2	3.2	3.2	3.2	3.2	3.2	3.2	3.3	3.3	3.3	3.3	3.3	3.3																	
91	3.6	3.6	3.6	3.6	3.6	3.6	3.6	3.6	3.6	3.6	3.7	3.7	3.7	3.7	3.7	3.7	3.7	3.7	3.7	3.7																	
90	4.0	4.0	4.0	4.0	4.1	4.1	4.1	4.1	4.1	4.1	4.1	4.1	4.1	4.2	4.2	4.2	4.2	4.2	4.2	4.2																	
89	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.6	4.6	4.6	4.6	4.6	4.6	4.6	4.6	4.6	4.7	4.7	4.7	4.7																	
88	4.9	4.9	4.9	5.0	5.0	5.0	5.0	5.0	5.0	5.0	5.1	5.1	5.1	5.1	5.1	5.1	5.1	5.2	5.2	5.2																	
87	5.4	5.4	5.4	5.4	5.5	5.5	5.5	5.5	5.5	5.5	5.5	5.6	5.6	5.6	5.6	5.6	5.6	5.6	5.7	5.7																	
86	5.9	5.9	5.9	5.9	5.9	6.0	6.0	6.0	6.0	6.0	6.0	6.1	6.1	6.1	6.1	6.1	6.1	6.2	6.2	6.2																	
85	6.4	6.4	6.4	6.4	6.4	6.5	6.5	6.5	6.5	6.5	6.5	6.6	6.6	6.6	6.6	6.6	6.7	6.7	6.7	6.7																	
84	6.9	6.9	6.9	6.9	7.0	7.0	7.0	7.0	7.0	7.0	7.1	7.1	7.1	7.1	7.1	7.2	7.2	7.2	7.2	7.2																	
83	7.4	7.4	7.4	7.5	7.5	7.5	7.5	7.6	7.6	7.6	7.6	7.6	7.7	7.7	7.7	7.7	7.7	7.7	7.8	7.8																	
82	7.9	7.9	8.0	8.0	8.0	8.0	8.1	8.1	8.1	8.1	8.1	8.2	8.2	8.2	8.2	8.3	8.3	8.3	8.3	8.3																	
81	8.5	8.5	8.5	8.5	8.6	8.6	8.6	8.6	8.7	8.7	8.7	8.7	8.7	8.8	8.8	8.8	8.8	8.9	8.9	8.9																	
80	9.0	9.0	9.1	9.1	9.1	9.2	9.2	9.2	9.2	9.2	9.3	9.3	9.3	9.4	9.4	9.4	9.4	9.4	9.5	9.5																	
79	9.6	9.6	9.6	9.7	9.7	9.7	9.8	9.8	9.8	9.8	9.9	9.9	9.9	9.9	10.0	10.0	10.0	10.0	10.1	10.1																	
78	10.2	10.2	10.2	10.3	10.3	10.3	10.4	10.4	10.4	10.4	10.5	10.5	10.5	10.5	10.6	10.6	10.6	10.7	10.7	10.7																	
77	10.8	10.8	10.8	10.9	10.9	10.9	11.0	11.0	11.0	11.1	11.1	11.1	11.1	11.2	11.2	11.2	11.3	11.3	11.3	11.4																	
76	11.4	11.4	11.5	11.5	11.5	11.6	11.6	11.6	11.7	11.7	11.7	11.8	11.8	11.8	11.9	11.9	11.9	12.0	12.0																		

АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.

ОТНОСИТЕЛЬНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.	АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ.																			
	36.1	36.2	36.3	36.4	36.5	36.6	36.7	36.8	36.9	37.0	37.1	37.2	37.3	37.4	37.5	37.6	37.7	37.8	37.9	38.0
75	12.0	12.1	12.1	12.1	12.2	12.2	12.2	12.3	12.3	12.3	12.4	12.4	12.4	12.5	12.5	12.5	12.6	12.6	12.6	12.7
74	12.7	12.7	12.8	12.8	12.8	12.9	12.9	12.9	13.0	13.0	13.0	13.1	13.1	13.1	13.2	13.2	13.2	13.3	13.3	13.4
73	13.4	13.4	13.4	13.5	13.5	13.5	13.6	13.6	13.6	13.7	13.7	13.8	13.8	13.8	13.9	13.9	13.9	14.0	14.0	14.1
72	14.0	14.1	14.1	14.2	14.2	14.2	14.3	14.3	14.4	14.4	14.4	14.5	14.5	14.5	14.6	14.6	14.7	14.7	14.7	14.8
71	14.7	14.8	14.8	14.9	14.9	14.9	15.0	15.0	15.1	15.1	15.2	15.2	15.2	15.3	15.3	15.4	15.4	15.4	15.5	15.5
70	15.5	15.5	15.6	15.6	15.6	15.7	15.7	15.8	15.8	15.9	15.9	15.9	16.0	16.0	16.1	16.1	16.2	16.2	16.2	16.3
69	16.2	16.3	16.3	16.4	16.4	16.4	16.5	16.5	16.6	16.6	16.7	16.7	16.8	16.8	16.8	16.9	16.9	17.0	17.0	17.1
68	17.0	17.0	17.1	17.1	17.2	17.2	17.3	17.3	17.4	17.4	17.5	17.5	17.6	17.6	17.7	17.7	17.7	17.8	17.8	17.9
67	17.8	17.8	17.9	17.9	18.0	18.0	18.1	18.1	18.2	18.2	18.3	18.3	18.4	18.4	18.5	18.5	18.6	18.6	18.7	18.7
66	18.6	18.6	18.7	18.8	18.8	18.9	18.9	19.0	19.0	19.1	19.1	19.2	19.2	19.3	19.3	19.4	19.4	19.5	19.5	19.6
65	19.4	19.5	19.5	19.6	19.7	19.7	19.8	19.8	19.9	19.9	20.0	20.0	20.1	20.1	20.2	20.2	20.3	20.4	20.4	20.5
64	20.3	20.4	20.4	20.5	20.5	20.6	20.6	20.7	20.8	20.8	20.9	20.9	21.0	21.0	21.1	21.2	21.2	21.3	21.3	21.4
63	21.2	21.3	21.3	21.4	21.4	21.5	21.6	21.6	21.7	21.7	21.8	21.8	21.9	22.0	22.0	22.1	22.1	22.2	22.3	22.3
62	22.1	22.2	22.2	22.3	22.4	22.4	22.5	22.6	22.6	22.7	22.7	22.8	22.9	22.9	23.0	23.0	23.1	23.2	23.2	23.3
61	23.1	23.1	23.2	23.3	23.3	23.4	23.5	23.5	23.6	23.7	23.7	23.8	23.8	23.9	24.0	24.0	24.1	24.2	24.2	
60	24.1	24.1	24.2	24.3	24.3	24.4	24.5	24.5	24.6	24.7	24.7	24.8	24.9	24.9	25.0	25.1	25.1	25.2	25.3	
59	25.1	25.2	25.2	25.3	25.4	25.4	25.5	25.6	25.6	25.7	25.8	25.9	25.9	26.0	26.1	26.1	26.2	26.3	26.3	
58	26.1	26.2	26.3	26.4	26.4	26.5	26.6	26.6	26.7	26.8	26.9	26.9	27.0	27.1	27.2	27.2	27.3	27.4	27.4	
57	27.2	27.3	27.4	27.5	27.5	27.6	27.7	27.8	27.8	27.9	28.0	28.1	28.1	28.2	28.3	28.4	28.4	28.5	28.6	
56	28.4	28.4	28.5	28.6	28.7	28.8	28.8	28.9	29.0											
55	29.5	29.6	29.7	29.8	29.9	29.9	30.0	30.1	30.2											
54	30.8	30.8	30.9	31.0	31.1	31.2	31.3	31.3	31.4											
53	32.0	32.1	32.2	32.3	32.4	32.5	32.5	32.6	32.7											
52	33.3	33.4	33.5	33.6	33.7	33.8	33.9	34.0	34.1											
38.1	38.2	38.3	38.4	38.5	38.6	38.7	38.8	38.9	39.0	39.1	39.2	39.3	39.4	39.5	39.6	39.7	39.8	39.9	40.0	
100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
99	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	0.4
98	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8	0.8
97	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2
96	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7
95	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1	2.1
94	2.4	2.4	2.4	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.5	2.6
93	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	2.9	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0
92	3.3	3.3	3.3	3.3	3.3	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3.5	3.5	3.5	3.5
91	3.8	3.8	3.8	3.8	3.8	3.8	3.8	3.8	3.8	3.9	3.9	3.9	3.9	3.9	3.9	3.9	3.9	3.9	3.9	4.0
90	4.2	4.2	4.3	4.3	4.3	4.3	4.3	4.3	4.3	4.3	4.3	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4
89	4.7	4.7	4.7	4.7	4.8	4.8	4.8	4.8	4.8	4.8	4.8	4.8	4.9	4.9	4.9	4.9	4.9	4.9	4.9	4.9
88	5.2	5.2	5.2	5.2	5.2	5.3	5.3	5.3	5.3	5.3	5.3	5.4	5.4	5.4	5.4	5.4	5.4	5.4	5.4	5.5
87	5.7	5.7	5.7	5.7	5.8	5.8	5.8	5.8	5.8	5.8	5.8	5.9	5.9	5.9	5.9	5.9	5.9	5.9	6.0	6.0
86	6.2	6.2	6.2	6.3	6.3	6.3	6.3	6.3	6.3	6.3	6.4	6.4	6.4	6.4	6.4	6.4	6.5	6.5	6.5	6.5

Таблица II

$$d - d_1 = 0.09 \quad A^2 \frac{d^2 e}{dt^2}$$

Table II.

A	$\frac{d^2 e}{dt^2}$	
	t средн.	
4.0	отъ—15.0 до—9.5	0.010
	отъ—9.4 до—4.2	0.015
5.0	отъ—4.1 до 1.5	0.020
	отъ 1.6 до 4.5	0.025
6.0	отъ 4.6 до 7.7	0.030
	отъ 7.8 до 10.5	0.035
7.0	отъ 10.6 до 13.2	0.040
	отъ 13.3 до 15.2	0.045
8.0	отъ 15.3 до 17.5	0.050
	отъ 17.6 до 19.5	0.055
9.0	отъ 19.6 до 21.5	0.060
	отъ 21.6 до 22.9	0.065
10.0	отъ 23.0 до 24.5	0.070
	отъ 24.6 до 26.2	0.075
11.0	отъ 26.3 до 27.6	0.080
	отъ 27.7 до 29.1	0.085
12.0	отъ 29.2 до 30.4	0.090
13.0		
14.0		
15.0		
16.0		
17.0		
18.0		
19.0		
20.0		

Таблица III.

Table III.

Упругость насыщающего водяного пара и первая и вторая производная упругости по температурѣ.

Tension de la vapeur d'eau et dérivées du premier et second ordre de la tension suivant la température.

t	e	de *) dt	d ² e dt ²		t	e	de *) dt	d ² e dt ²	
			неис- правлен- ныя величины	исправ- ленные величины				неис- правлен- ныя величины	исправ- ленные величины
35	42.188	2.277			9	8.610	0.564	0.036	0.034
34	39.911	2.170	0.107		8	8.046	. 532	. 032	. 033
33	37.741	2.067	. 103	. 103	7	7.514	. 500	. 032	. 031
32	35.674	1.968	. 099	. 099	6	7.014	. 471	. 029	. 030
31	33.706	1.872	. 096	. 095	5	6.543	. 442	. 029	. 028
30	31.834	1.782	. 090	. 091	4	6.101	. 416	. 026	. 027
29	30.052	1.694	. 088	. 087	3	5.685	. 391	. 025	. 025
28	28.358	1.611	. 083	. 084	2	5.294	. 368	. 023	. 023
27	26.747	1.530	. 081	. 080	1	4.926	. 347	. 021	. 022
26	25.217	1.454	. 076	. 077	0	4.579	. 324	. 023	. 022
25	23.763	1.380	. 074	. 074	-1	4.255	. 303	. 021	. 021
24	22.383	1.309	. 071	. 071	-2	3.952	. 283	. 020	. 020
23	21.074	1.242	. 067	. 068	-3	3.669	. 265	. 018	. 019
22	19.832	1.177	. 065	. 064	-4	3.404	. 246	. 019	. 018
21	18.655	1.116	. 061	. 061	-5	3.158	. 230	. 016	. 016
20	17.539	1.058	. 058	. 059	-6	2.928	. 216	. 014	. 014
19	16.481	1.001	. 057	. 056	-7	2.712	. 203	. 013	. 014
18	15.480	0.947	. 054	. 054	-8	2.509	. 188	. 015	. 013
17	14.533	. 896	. 051	. 051	-9	2.321	. 177	. 011	. 013
16	13.637	. 847	. 049	. 049	-10	2.144	. 165	. 012	. 012
15	12.790	. 801	. 046	. 047	-11	1.979	. 153	. 012	. 012
14	11.989	. 756	. 045	. 044	-12	1.826	. 142	. 011	. 011
13	11.233	. 714	. 042	. 042	-13	1.684	. 133	. 009	. 010
12	10.519	. 674	. 040	. 040	-14	1.551	. 122	. 011	. 009
11	9.845	. 635	. 039	. 038	-15	1.429	. 114	. 008	
10	9.210	. 600	. 035	. 037	-16	1.315			

*) Величина $\frac{de}{dt}$, находящаяся въ строкѣ данной t^0 , относится къ t^0 на $0^0,5$ низшей; напр. 2.277 относится къ $t^0 = 34,5$.



Труды метеорологического Отдѣла Гидрометрической Части въ Туркестанѣ.

№ 1. Приложение теории корреляции къ вопросу о предсказаніи ночного минимума температуры для естественной поверхности почвы. Э. Ольдекопъ. 1915 г.

№ 2. Инструкція для производства наблюденій надъ испареніемъ воды. Э. Ольдекопъ. 1915 г.

№ 3. Инструкція для установки горныхъ дождемѣровъ и производства отсчетовъ по нимъ. Э. Ольдекопъ. 1916 г.

№ 4. Опытъ конструкціи упрощенной защиты для термометровъ Э. Ольдекопъ. 1916.

№ 5. а) Недостатокъ насыщенія и способы вычисленія его.

б) Таблицы для точнаго и приближеннаго вычисленія недостатка насыщенія. Э. Ольдекопъ. 1917 г.

№ 6. Къ вопросу о прогнозѣ расходовъ рѣкъ въ Туркестанѣ. 1917. Э. Ольдекопъ. Отд. отт. изъ Бюлл. Гидром. Части.

№ 7. Графическій способъ опредѣленія дефицита насыщенія по срочнымъ наблюденіямъ абсолютной и относительной влажности. Л. Е. Давыдовъ. 1917. Отд. оттискъ изъ Бюлл. Гидром. Части.

№ 8. Соответствуютъ ли показанія плавучаго испарителя истинной величинѣ испаренія съ окружающей водной поверхности. Э. Ольдекопъ. 1917 г. Отд. оттискъ изъ Бюлл. Гидр. Части.

№ 9. Зависимость режима Чирчика отъ метеорологическихъ факторовъ. Э. Ольдекопъ. 1917.



