

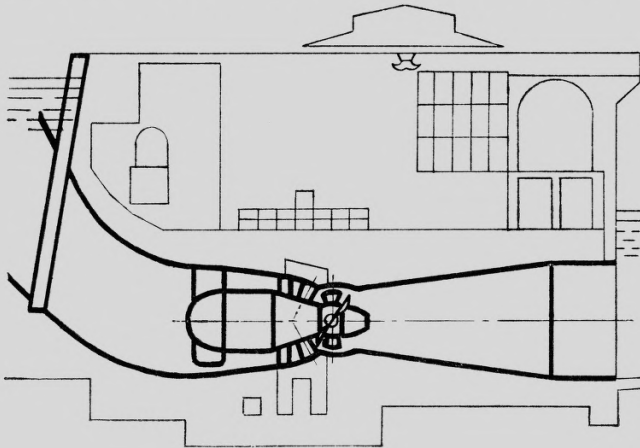


О Т Р А С Л Е В Ы Е

С Т А Н Д А Р Т Ы

ТУРБИНЫ ГИДРАВЛИЧЕСКИЕ ДЛЯ ГИДРОЭЛЕКТРОСТАНЦИЙ том II

ОСТ 108.023.107—85; ОСТ 108.023.109—85; ОСТ 108.023.108—84;
ОСТ 108.023.105—84; ОСТ 108.023.06—84; РТМ 108.023.20—83



ЛЕНИНГРАД
1986



О Т Р А С Л Е В О Й С Т А Н Д А Р Т

**ТУРБИНЫ ГИДРАВЛИЧЕСКИЕ ВЕРТИКАЛЬНЫЕ
ПОВОРОТНО-ЛОПАСТНЫЕ ДИАГОНАЛЬНЫЕ**

ТИПЫ, ОСНОВНЫЕ ПАРАМЕТРЫ И РАЗМЕРЫ

ОСТ 108.023.109—85

Издание официальное

**МИНИСТЕРСТВО ЭНЕРГЕТИЧЕСКОГО МАШИНОСТРОЕНИЯ
МОСКВА**

**УТВЕРЖДЕН И ВВЕДЕН В ДЕЙСТВИЕ указанием Министерства
энергетического машиностроения от 09.04.85 № СЧ-002/2777**

ИСПОЛНИТЕЛИ: **О. С. БАБАНОВ**, канд. техн. наук; **Г. А. ЯБЛОНСКИЙ**,
канд. техн. наук; **И. М. ПЫЛЕВ**, канд. техн. наук; **В. В. НАУ-**
МОВ; **Л. Ф. АБДУРАХМАНОВ**, канд. техн. наук (руководи-
тель темы); **А. А. ВАРЛАМОВ**, канд. техн. наук (руководи-
тель темы); **А. А. СОТНИКОВ**, канд. техн. наук; **М. В. ГУ-**
ЩИН; **А. Н. КОРОВИН**; **А. Г. ИВЛЕВ**; **Л. Д. ИРЛИНА**;
Н. И. МАЛЮКИНА; **В. П. МОРОЗКИН**, доктор техн. наук;
Б. Т. ЕМЦЕВ, доктор техн. наук; **И. Г. БЕЛАШ**, канд. техн.
наук (руководитель темы); **Д. Х. ЦАКИРИС**, канд. техн. наук;
П. В. ХРАБРОВ, канд. техн. наук; **Н. Д. МАРКОЗОВ**, канд.
техн. наук; **В. И. ГРИГОРЬЕВ**, канд. техн. наук (руководи-
тель темы); **И. В. ТИМЕ**, канд. техн. наук (руководитель
темы); **А. В. ГОЛЬДИН**, канд. техн. наук; **И. Б. ПЕТРОВА**

СОГЛАСОВАН с Министерством энергетики и электрификации СССР

Начальник Главтехуправления

В. И. ГОРИН

**ТУРБИНЫ ГИДРАВЛИЧЕСКИЕ ВЕРТИКАЛЬНЫЕ
ПОВОРОТНО-ЛОПАСТНЫЕ ДИАГОНАЛЬНЫЕ**

ОСТ 108.023.109—85

ТИПЫ, ОСНОВНЫЕ ПАРАМЕТРЫ И РАЗМЕРЫ

Введен впервые

ОКП 31 1140

Указанием Министерства энергетического машиностроения от 09.04.85 № СЧ-002/2777 срок действия установлен

с 01.07.86

до 01.07.91

Несоблюдение стандарта преследуется по закону

Настоящий стандарт распространяется на вертикальные поворотно-лопастные диагональные гидравлические турбины (диагональные гидротурбины).

Стандарт устанавливает типы диагональных гидротурбин, зоны их применения по напорам, диаметры рабочих колес и основные параметры.

1. ТИПЫ И РАЗМЕРЫ

1.1. Типы диагональных гидротурбин установлены по наибольшим значениям максимального напора, на который они могут применяться.

Типы диагональных гидротурбин, зоны их применения в зависимости от величины максимального напора, а также соответствующий каждому типу диапазон номинальных значений диаметра рабочего колеса должны соответствовать указанным в табл. 1.

Таблица 1

Тип гидротурбины	Максимальный напор гидротурбины H_{\max} , м		Номинальное значение диаметра рабочего колеса D_1 , мм	
	наибольший	наименьший	наименьшее	наибольшее
ПЛД 50-В	50	40	1800	9000
ПЛД 60-В	60	50		8500
ПЛД 70-В	70	60		8500
ПЛД 90-В	90	70		8000
ПЛД 115-В	115	90		7500
ПЛД 140-В	140	115		7100
ПЛД 170-В	170	140		6300

Отношение минимального напора гидротурбины к максимальному должно быть не менее 0,5.

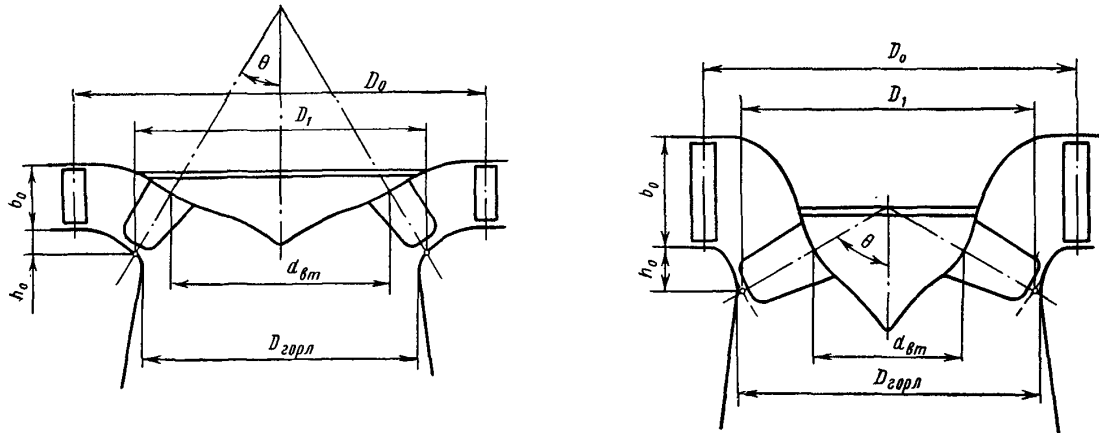
С учетом конкретных условий диапазон работы по мощности и длительность работы гидротурбины в зоне минимальных напоров должны быть согласованы с предприятием — изготовителем гидротурбины.

1.2. За диаметр рабочего колеса D_1 (чертеж) диагональной гидротурбины следует принимать диаметр окружности, проведенной через точки пересечения осей поворота лопастей со сферической камерой рабочего колеса (с продолжением сферической части камеры рабочего колеса).

Номинальные значения диаметра рабочего колеса D_1 рекомендуется выбирать из следующего ряда: 1800, 1900, 2000, 2120, 2240, 2360, 2500, 2650, 2800, 3000, 3150, 3350, 3550, 3750, 4000, 4250, 4500, 4750, 5000, 5300, 5600, 6000, 6300, 6700, 7100, 7500, 8000, 8500, 9000.

В технически обоснованных случаях допускаются отклонения от номинальных значений диаметров рабочих колес в пределах $\pm 2\%$.

Основные размеры проточной части поворотной-лопастных диагональных гидротурбин



D_1 — диаметр рабочего колеса; D_0 — диаметр направляющего аппарата; $D_{горл}$ — диаметр горловины; $d_{кр}$ — диаметр корпуса; b_0 — высота направляющего аппарата; θ — угол наклона лопастей

1.3. Диагональные гидротурбины следует изготавливать с радиальным направляющим аппаратом.

1.4. Условное обозначение диагональной гидротурбины должно строиться по следующей схеме:

Турбина гидравлическая	XXX XXXX — X — XX — XXX
Обозначение типа гидротурбины	
Угол наклона лопастей θ, \dots°	
Номинальное значение диаметра рабочего колеса D_1 , см	

Пример условного обозначения гидравлической турбины поворотной-лопастной диагональной на максимальный напор 115 м вертикальной с углом наклона лопастей $\theta=45^\circ$ с номинальным значением диаметра рабочего колеса $D_1=600$ см:

ТУРБИНА ГИДРАВЛИЧЕСКАЯ ПЛД 115-В-45°-600.

Допускается применять обозначение, содержащее порядковый номер рабочего колеса (по нумерации организации — разработчика):

ТУРБИНА ГИДРАВЛИЧЕСКАЯ ПЛД 140/25566-В-45°-600.

2. ОСНОВНЫЕ ПАРАМЕТРЫ

2.1. Угол наклона осей поворота лопастей рабочего колеса к оси гидротурбины θ (угол наклона лопастей), число лопастей рабочего колеса z_1 (число лопастей), относительный диаметр окружности, проведенной через точки пересечения осей поворота лопастей с корпусом рабочего колеса $\bar{d}_{кр} = \frac{d_{кр}}{D_1}$ (относительный диаметр корпуса), относительный диаметр горловины камеры рабочего колеса $\bar{D}_{горл} = \frac{D_{горл}}{D_1}$ (относительный диаметр горловины), относительный диаметр расположения осей поворота лопаток направляющего аппарата $\bar{D}_0 = \frac{D_0}{D_1}$ (относительный диаметр направляющего аппарата), относительная высота направляющего аппарата $\bar{b}_0 = \frac{b_0}{D_1}$ и относительное расстояние от плоскости нижнего кольца направляющего аппарата до точек пересечения осей поворота лопастей со сферической камерой (продолжением сферической части камеры) рабочего колеса $\bar{h}_0 = \frac{h_0}{D_1}$ (относительное расстояние \bar{h}_0) должны приниматься по табл. 2.

Основные геометрические и гидравлические параметры диагональных гидротурбин

Параметр	Тип гидротурбины						
	ПЛД 50-В	ПЛД 60-В	ПЛД 70-В	ПЛД 90-В	ПЛД 115-В	ПЛД 140-В	ПЛД 170-В *
Угол наклона лопастей θ, \dots°	60			45			30
Число лопастей z_1	7—8	7—8	8—9	9—10	9—10	9—11	10—12
Относительный диаметр корпуса $\bar{d}_{вт}^{**}$	0,50	0,53	0,55	0,60	0,65	0,70	0,76
Относительный диаметр горловины $\bar{D}_{горл}$	1,01—0,99			1,00—0,98			0,98—0,97
Относительный диаметр направляющего аппарата \bar{D}_0	1,25—1,30			1,32—1,35			1,38—1,42
Относительная высота направляющего аппарата \bar{h}_0 , не менее	0,375	0,350	0,350	0,320	0,280	0,250	0,230
Относительное расстояние \bar{h}_0	0,14—0,18			0,10—0,15			0,08—0,09
Оптимальная приведенная частота вращения $n'_{1opt}, \text{мин}^{-1}$	105—115	100—115	100—110	85—95	83—91	82—87	77—85
Приведенный расход, л/с:							
оптимальный Q'_{1opt}	900—1150	900—1100	850—1050	800—1000	760—900	720—850	550—650
максимальный по кавитационным условиям Q'_{1max}	1250—1500	1200—1400	1100—1300	1000—1200	850—1050	750—950	700—800
Коэффициент кавитации σ при Q'_{1max}	0,33—0,52	0,30—0,50	0,28—0,40	0,26—0,38	0,22—0,30	0,18—0,26	0,16—0,20

* Прогнозно, перспективный вариант проточной части

** Допускаемые отклонения от указанных значений $\bar{d}_{вт}$ не должны превышать $\pm 5\%$

2.2. Значения диаметра направляющего аппарата должны приниматься из ряда значений D_0 , установленного для поворотно-лопастных осевых гидротурбин по ОСТ 108.023.15—82.

2.3. Профили лопаток направляющего аппарата должны приниматься по ОСТ 108.023.14—82.

Гидродинамические характеристики профилей должны пересчитываться с характеристик, приведенных в ОСТ 108.023.14—82, с учетом значений \bar{b}_0 и \bar{D}_0 , принятых для диагональных гидротурбин.

2.4. Размеры и очертания проточной части отсасывающих труб должны приниматься по ОСТ 108.122.01—76 с применением колен КУ-1ПЛ и КУ-3РО.

Относительная высота отсасывающей трубы $\bar{h} = \frac{h}{D_1}$ должна быть не менее 2,3.

2.5. Режим работы диагональной гидротурбины определяется приведенной частотой вращения гидротурбины

$$n'_i = \frac{nD_1}{\sqrt{H}}$$

и приведенным расходом гидротурбины

$$Q'_i = \frac{Q}{D_1^2 \sqrt{H}},$$

где n — частота вращения гидротурбины, мин^{-1} ;

Q — расход гидротурбины, $\text{м}^3/\text{с}$;

H — напор гидротурбины, м.

2.6. Значения оптимальных приведенной частоты вращения $n'_{\text{опт}}$ и приведенного расхода $Q'_{\text{опт}}$ (на режимах с максимальным коэффициентом полезного действия), приведенного расхода на режимах максимальной мощности Q'_{Imax} и коэффициента кавитации σ при Q'_{Imax} должны соответствовать указанным в табл. 2.

2.7. При энергетических испытаниях моделей диагональных гидротурбин должен обеспечиваться максимальный коэффициент полезного действия не менее 91,0%.

Указанное значение коэффициента полезного действия должно определяться путем пересчета на условия испытаний модельной гидротурбины при напоре $H=4$ м и температуре воды $t=20^\circ\text{C}$ с диаметром рабочего колеса $D_1=460$ мм.

Максимальный коэффициент полезного действия, указанный на универсальных характеристиках, следует приводить к стандартным условиям по формуле пересчета коэффициента полезного действия, приведенной в рекомендуемом приложении 1.

Универсальные характеристики, с которых производится пересчет коэффициента полезного действия, должны быть получены при испытании модельных гидротурбин с диаметром рабочих колес $D_1 \geq 460$ мм при температуре воды от 0 до 35°C и напоре $H \geq 2$ м.

Зависимость коэффициента кинематической вязкости воды от температуры приведена в рекомендуемом приложении 1.

Условия испытаний модельных гидротурбин и методы измерений должны соответствовать «Международному коду модельных прямо-сдаточных испытаний гидравлических турбин» (Публикации МЭК 193 и 193А).

Универсальные и разгонные характеристики модельных гидротурбин приведены в рекомендуемом приложении 2.

РАСЧЕТ ЭКСПЛУАТАЦИОННЫХ ХАРАКТЕРИСТИК ГИДРОТУРБИН

1. Расчет эксплуатационных характеристик гидротурбин производится по универсальным характеристикам, полученным при испытаниях модельных гидротурбин.

2. Для определения коэффициента полезного действия гидротурбин рекомендуется формула

$$\frac{1 - \eta_n}{1 - \eta_m} = (1 - \chi) + \chi \sqrt[5]{\frac{Re_m}{Re_n}},$$

где η_n — коэффициент полезного действия натурной гидротурбины;
 η_m — коэффициент полезного действия модельной гидротурбины;
 χ — доля пересчитываемых потерь энергии, принимаемая в зоне гарантируемых режимов работы гидротурбины при $Q'_1 \geq 0,4 Q'_{1\text{опт}}$ равной $\chi = 0,75$;
 Re_m и Re_n — числа Рейнольдса модельной и натурной гидротурбин;

$$\frac{Re_m}{Re_n} = \frac{\nu_n D_{\text{горл.м}} \sqrt{2gH_m}}{\nu_m D_{\text{горл.н}} \sqrt{2gH_n}} = \frac{\nu_n D_{1м} \sqrt{H_m}}{\nu_m D_{1н} \sqrt{H_n}},$$

где $D_{\text{горл.м}}$ и $D_{\text{горл.н}}$ — диаметры горловины модельной и натурной гидротурбин, м;
 $D_{1м}$ и $D_{1н}$ — диаметры рабочего колеса модельной и натурной гидротурбин, м;
 H_m и H_n — напоры модельной и натурной гидротурбин, м;
 ν_m и ν_n — коэффициенты кинематической вязкости воды при испытаниях модельной и натурной гидротурбин, $\text{м}^2/\text{с}$.

Зависимость коэффициента кинематической вязкости воды от температуры приведена на черт. 1.

Для упрощения пересчетов коэффициента полезного действия гидротурбины по приведенной формуле на черт. 2 и 3 дана зависимость

$$\sqrt[5]{\frac{Re_m}{Re_n}} = f\left(\frac{Re_m}{Re_n}\right).$$

3. Приведенная частота вращения гидротурбины n'_1 (мин^{-1}) определяется по формуле

$$n'_1 = \frac{nD_1}{\sqrt{H}},$$

где n — частота вращения гидротурбины, мин^{-1} ;

D_1 — диаметр рабочего колеса, м;

H — напор гидротурбины, м.

Соответствие приведенной частоты вращения натурной гидротурбины и ее модели учитывается поправкой $\Delta n'_1$ (мин^{-1})

$$\Delta n'_1 = n'_{1н} - n'_{1м} = n'_{1м\text{опт}} \left(\sqrt[5]{\frac{\eta_{н\text{max}}}{\eta_{м\text{max}}}} - 1 \right),$$

где $n'_{1м\text{опт}}$ — оптимальная приведенная частота вращения модели, мин^{-1} ;

$\eta_{н\text{max}}$ — максимальный коэффициент полезного действия гидротурбины;

$\eta_{м\text{max}}$ — максимальный коэффициент полезного действия модели по универсальной характеристике.

Вычисленная таким образом поправка $\Delta n'_1$ условно принимается постоянной для всех режимов работы гидротурбины.

4. Мощность гидротурбины N (кВт) вычисляется по формуле

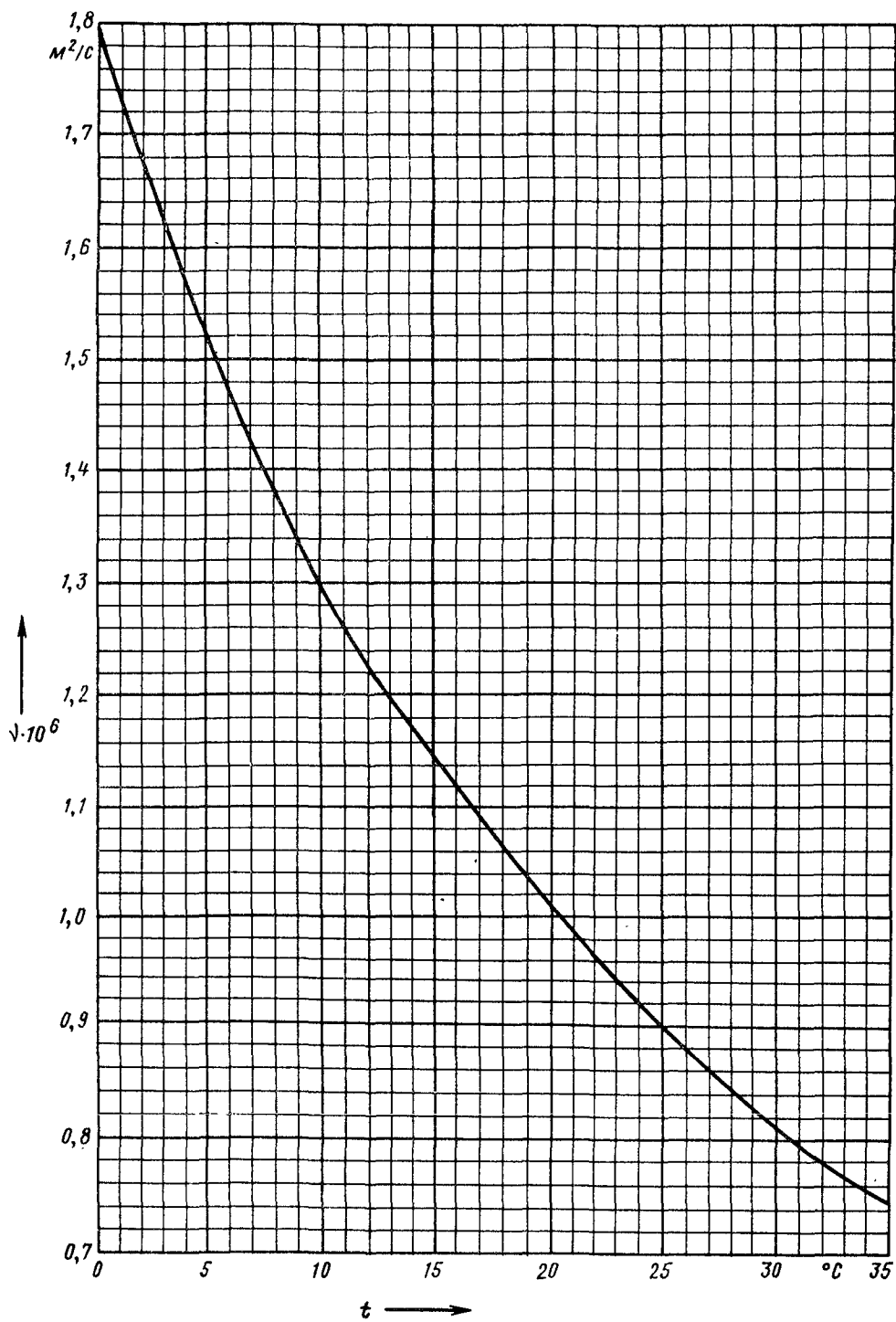
$$N = 9,81 D_1^2 H \sqrt{H} Q'_{1н} \eta_n.$$

При пересчетах принимается

$$Q'_{1н} = Q'_{1м},$$

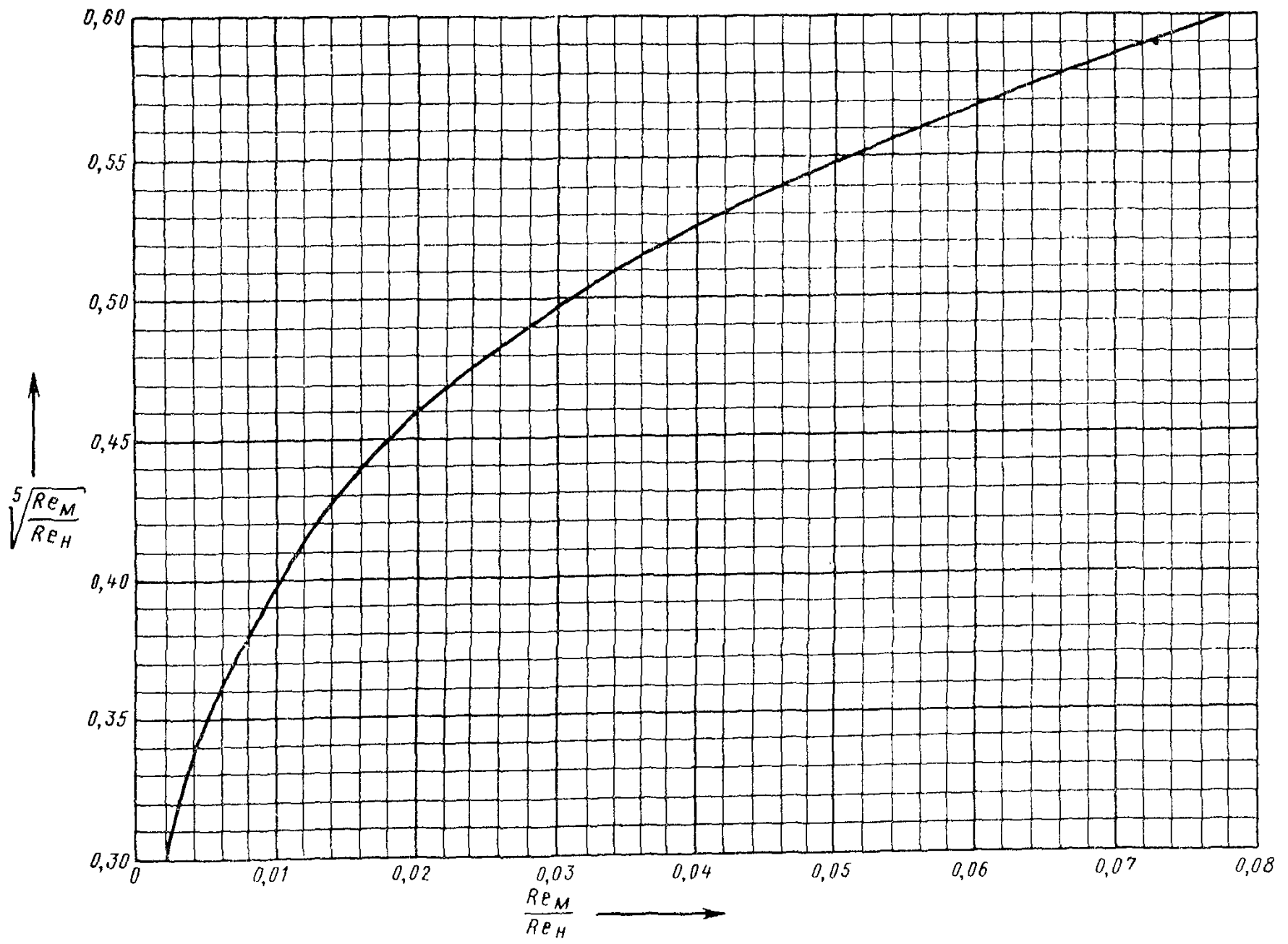
где $Q'_{1н}$ и $Q'_{1м}$ — приведенные расходы натурной и модельной гидротурбин, $\text{м}^3/\text{с}$.

Зависимость коэффициента кинематической вязкости воды от температуры



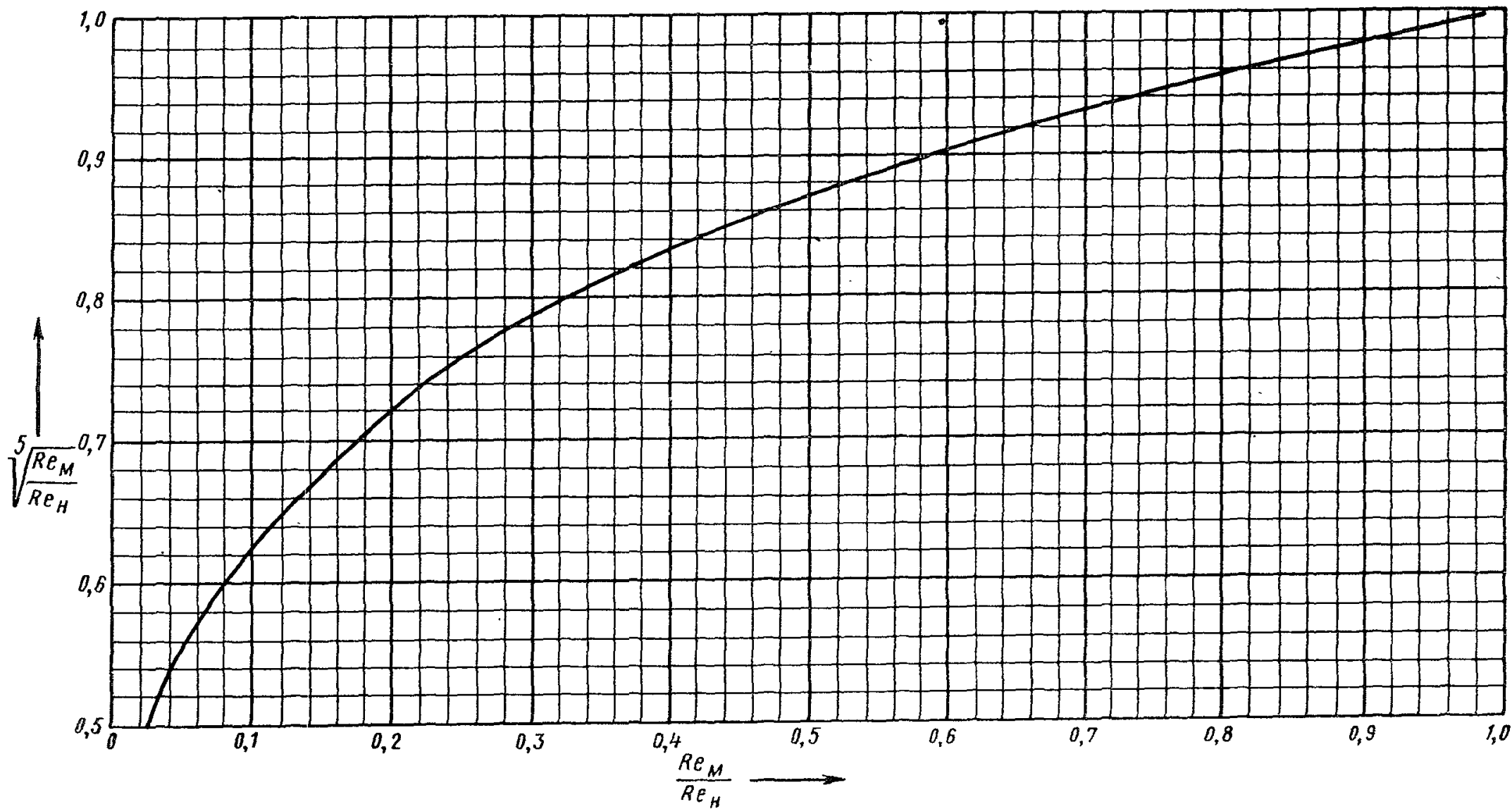
Черт. 1

Зависимость $\sqrt[5]{\frac{Re_M}{Re_H}} = f\left(\frac{Re_M}{Re_H}\right)$



Черт. 2

Зависимость $\sqrt[5]{\frac{Re_M}{Re_H}} = f\left(\frac{Re_M}{Re_H}\right)$



Черт. 3

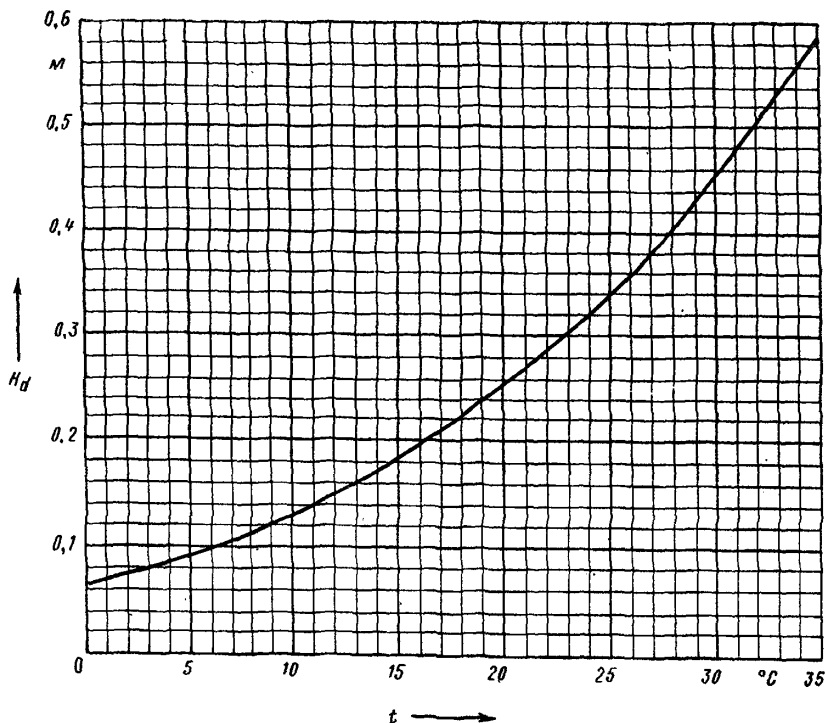
5. Высота отсасывания диагональных гидротурбин H_s (м) отсчитывается от средней линии направляющего аппарата и определяется по формуле

$$H_s = B - \frac{\nabla}{900} - H_d + \frac{b_0}{2} - \sigma H - 1,5,$$

где $B = 10,33$ — высота водяного столба, соответствующая барометрическому давлению на уровне моря, м;

∇ — отметка расположения средней линии направляющего аппарата над уровнем моря, м;
 H_d — высота водяного столба, соответствующая давлению парообразования, м (определяется по черт. 4);

Зависимость $H_d = f(t)$



Черт. 4

b_0 — высота направляющего аппарата, м;

σ — значение критического кавитационного коэффициента, указанное на универсальной характеристике гидротурбины;

1,5 м — запас, учитывающий масштабный фактор в величине критического кавитационного коэффициента, погрешности изготовления натуральных и модельных гидротурбин.

При указанных высотах отсасывания унос металла вследствие кавитационной эрозии не должен превосходить величин, рекомендованных в Публикации МЭК 609 (1978 г.).

С целью уменьшения кавитационных разрушений заглублиение гидротурбины может быть увеличено. Величина дополнительного заглублиения гидротурбины согласовывается между проектировщиком ГЭС и предприятием — изготовителем гидротурбин с учетом конкретных условий эксплуатации (режим работы, тип рабочего колеса и применяемые материалы).

УНИВЕРСАЛЬНЫЕ И РАЗГОННЫЕ ХАРАКТЕРИСТИКИ МОДЕЛЬНЫХ ГИДРОТУРБИН

1. Перечень рекомендуемых к применению диагональных гидротурбин, их универсальных и разгонных характеристик приведен в таблице, а прилагаемые чертежи очертания проточной части модельных гидротурбин, их универсальные и разгонные характеристики на черт. 1—22.

Тип гидротурбины	Модификация рабочего колеса	Номер чертежа приложения 2	Порядковый номер характеристики		Максимальный КПД, %	
			универсальной	разгонной	по универсальной характеристике	приведенный в соответствии с п. 2.7 стандарта
ПЛД 50-В	ПЛД 50/4015	1, 2	4503 МЭИ	—	91,0	91,3
ПЛД 60-В	ПЛД 60/4011б	3, 4, 5	2449 ХТГЗ	2449 ХТГЗ	90,6	89,8
ПЛД 70-В	ПЛД 70/4011а	6, 7	2617 ЛМЗ	—	90,7	91,3
ПЛД 90-В	ПЛД 90/2556	8, 9, 10	2581 ЛМЗ	2585 ЛМЗ	91,8	91,9
	ПЛД 90/2556а	11, 12	2561 ЛМЗ	—	92,1	92,2
	ПЛД 90/4025	—	—	—	—	—
ПЛД 115-В	ПЛД 115/2556б	13, 14, 15	2553 ЛМЗ	2615 ЛМЗ	91,6	91,9
	ПЛД 115/2556в	16, 17	2560 ЛМЗ	—	92,1	92,1
ПЛД 140-В	ПЛД 140/2556г	18, 19, 20	2558 ЛМЗ	2565 ЛМЗ	92,1	92,5
ПЛД 170-В	ПЛД 170/4333м	21, 22	4507 МЭИ	—	91,0	91,5

Прилагаемые универсальные и разгонные характеристики получены по испытаниям конкретных модельных гидротурбин, проточная часть которых по отдельным параметрам в ряде случаев отличается от рекомендаций настоящего стандарта. В необходимых случаях эти характеристики подлежат уточнению с моделированием принятой проточной части гидротурбины.

2. На прилагаемых характеристиках указаны:

Q_1' — приведенный расход, л/с;

n_1' — приведенная частота вращения, мин⁻¹;

a_0 — открытие лопаток направляющего аппарата, мм;

φ — угол установки лопастей рабочего колеса, ...°;

η_m — коэффициент полезного действия модельной гидротурбины, %;

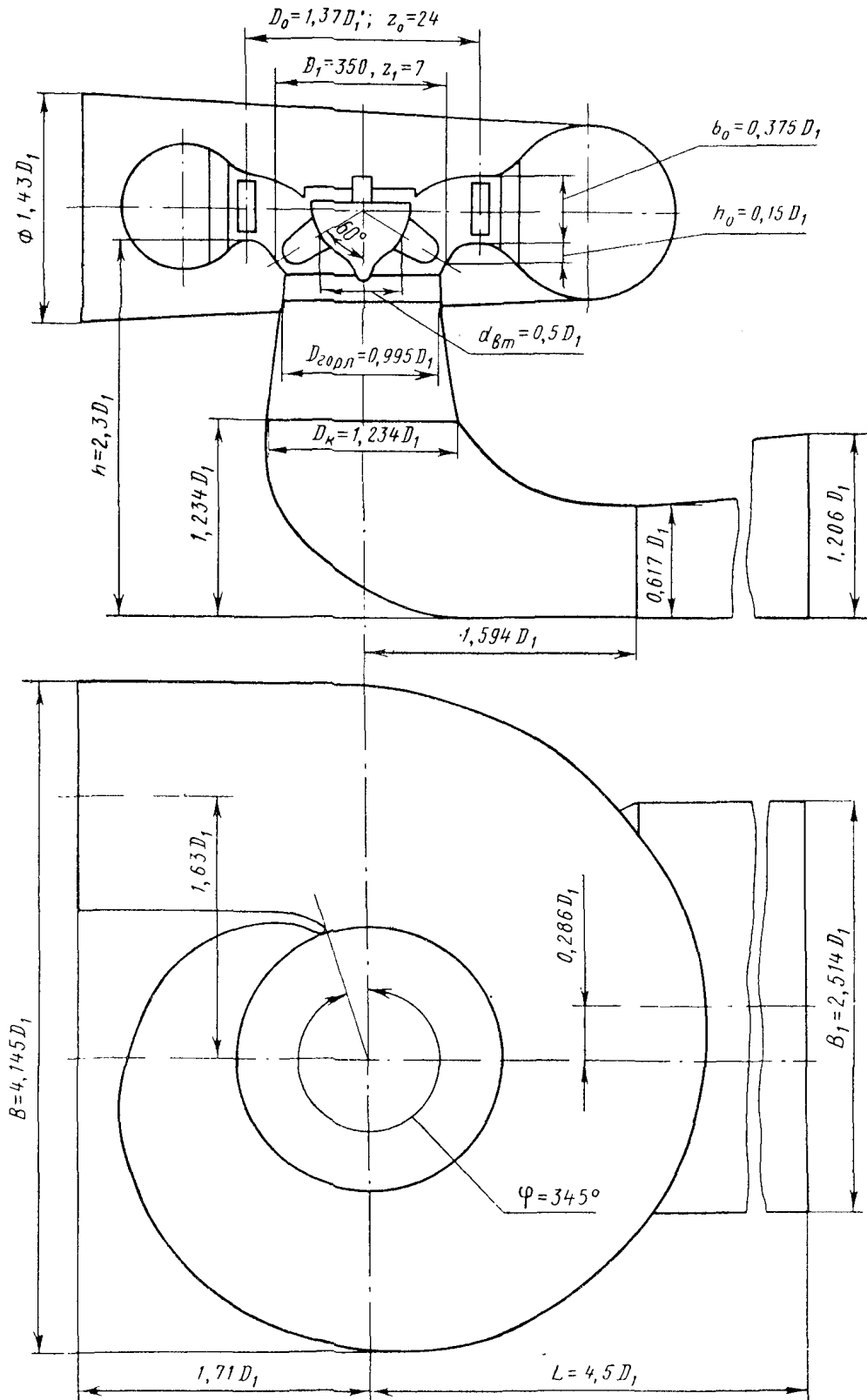
σ_c — критический коэффициент кавитации модельной гидротурбины.

3. Прилагаемые универсальные и разгонные характеристики получены по испытаниям модельных установок с диаметрами рабочих колес $D_{1м} = 310 \div 460$ мм при напорах $H = 3 \div 8$ м и температуре воды от 0 до 35°С, при которых обеспечиваются числа Рейнольдса $Re_m \geq 2 \cdot 10^6$.

Испытания проведены на стендах гидротурбинных лабораторий ПО ЛМЗ, ПО ХТГЗ и МЭИ в соответствии с «Международным кодом модельных прямо-сдаточных испытаний гидравлических турбин» (Публикации МЭК 193 и 193А).

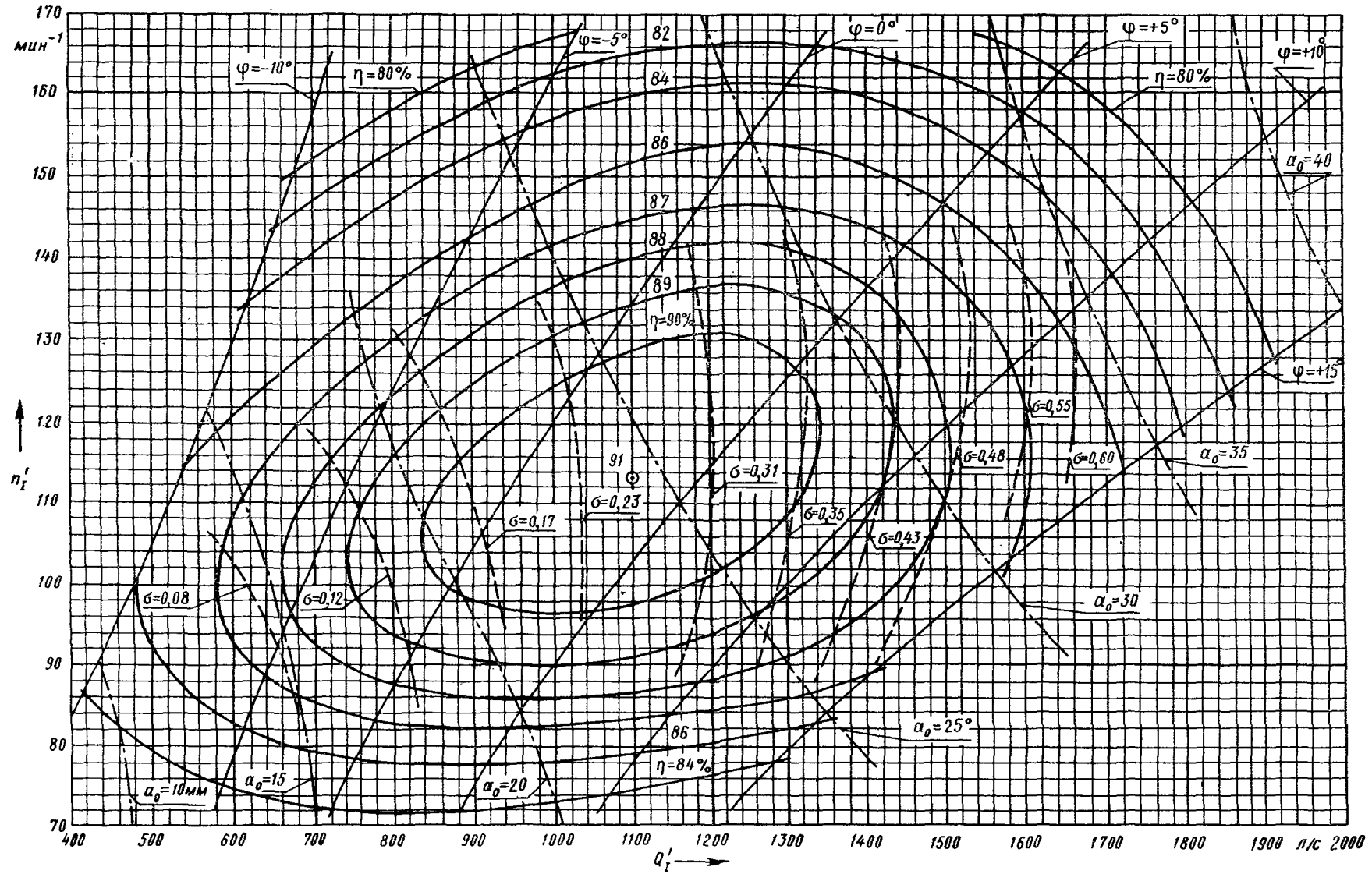
Универсальные характеристики, полученные при испытаниях моделей с $D_{1м} < 460$, допускаются к временному использованию и подлежат уточнению по результатам испытаний моделей с $D_{1м} \geq 460$ мм.

Проточная часть модели гидротурбины ПЛД 50/4015-В-60°-35
(к универсальной характеристике № 4503 МЭИ)



Черт. 1

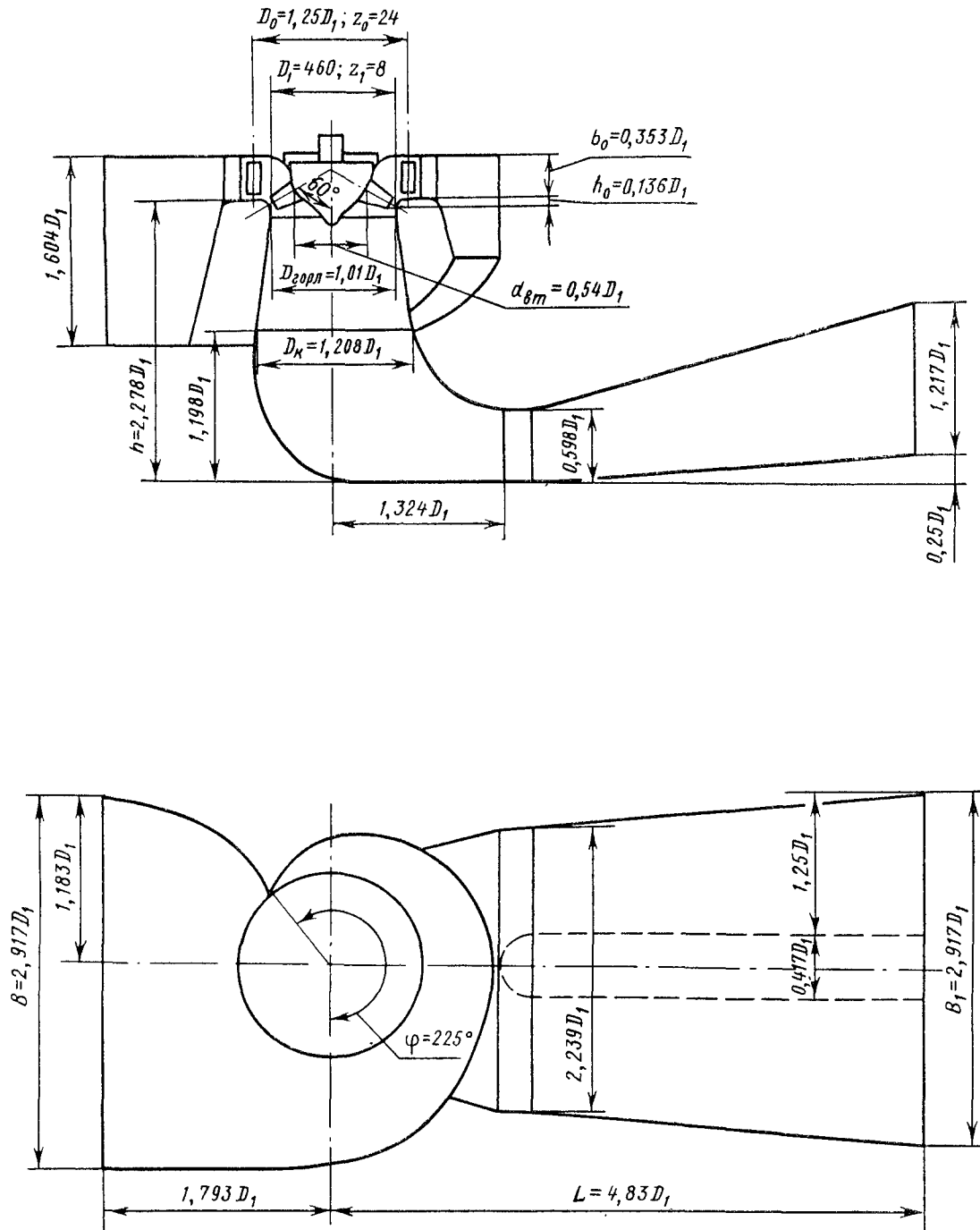
Универсальная характеристика гидротурбины ПЛД 50/4015-В-60³-35
№ 4503 МЭИ



Испытания проведены при напоре гидротурбины 5 м и температуре 16°C

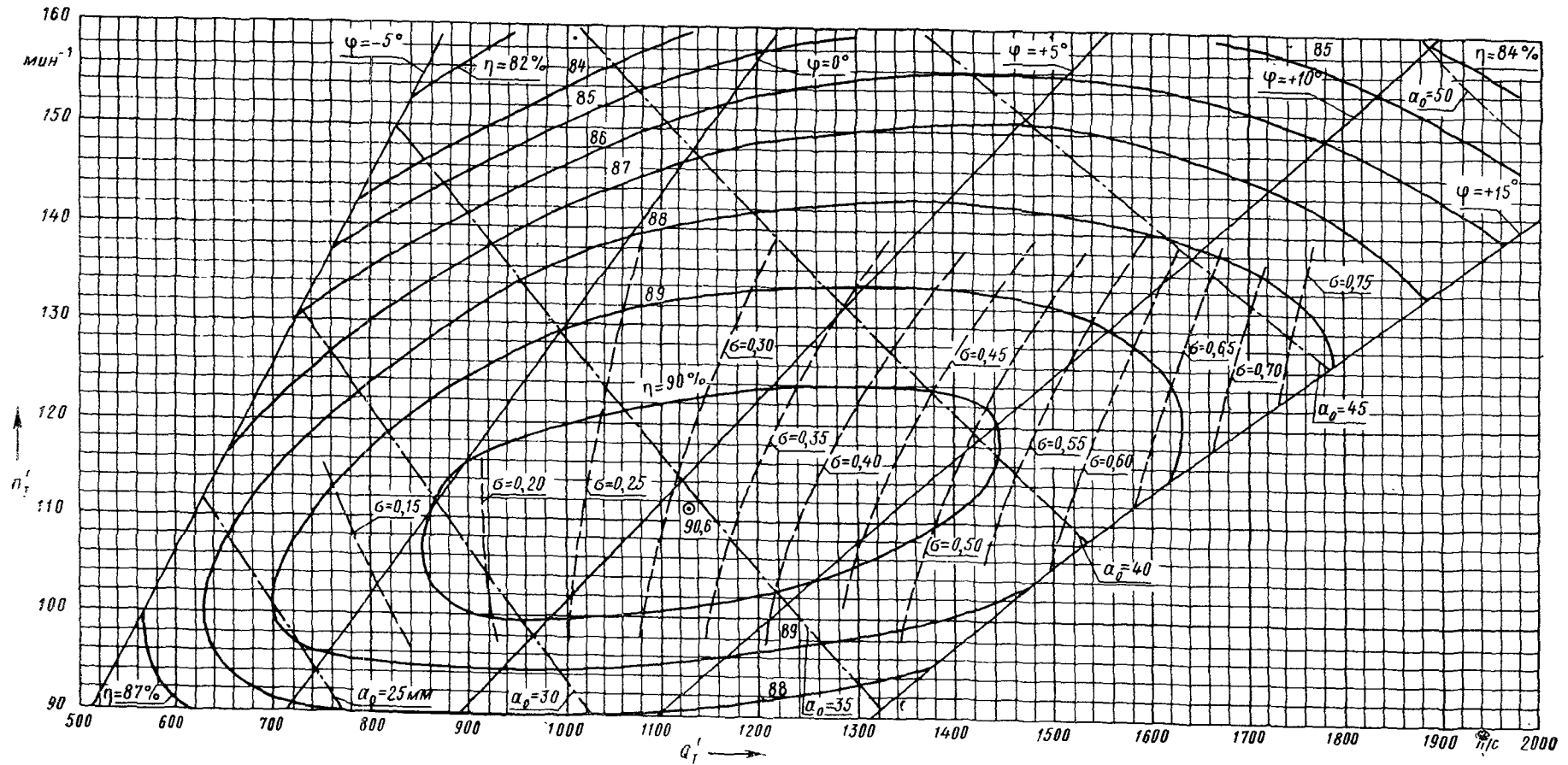
Черт. 2

Проточная часть модели гидротурбины ПЛД 60/40116-В-60°-46
(к универсальной характеристике № 2449 ХТГЗ)



Черт. 3

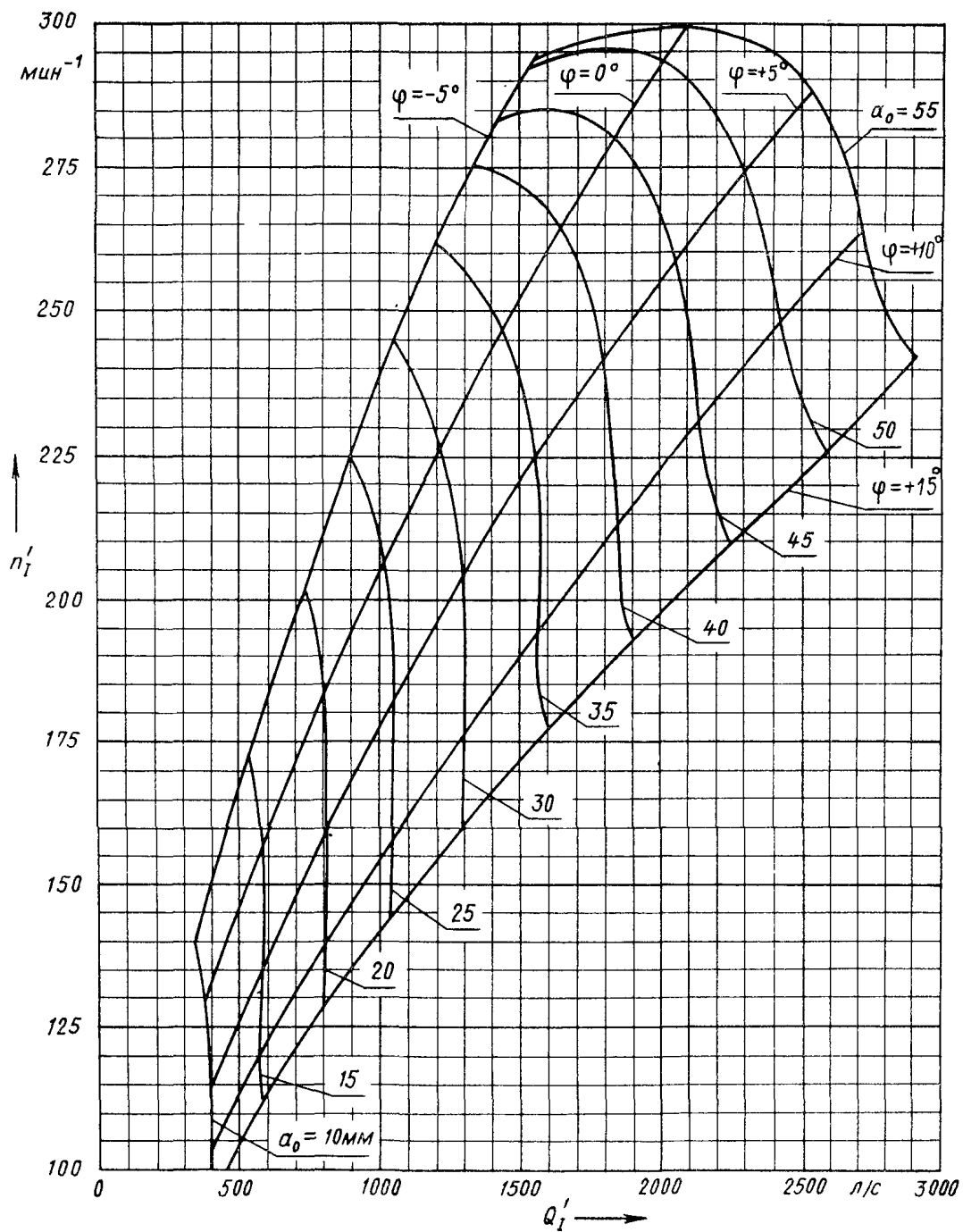
Универсальная характеристика гидротурбины ПЛД 60/40116-В-60°-46
№ 2449 ХТГЗ



Испытания проведены при напоре гидротурбины 12 м и температуре 20°C

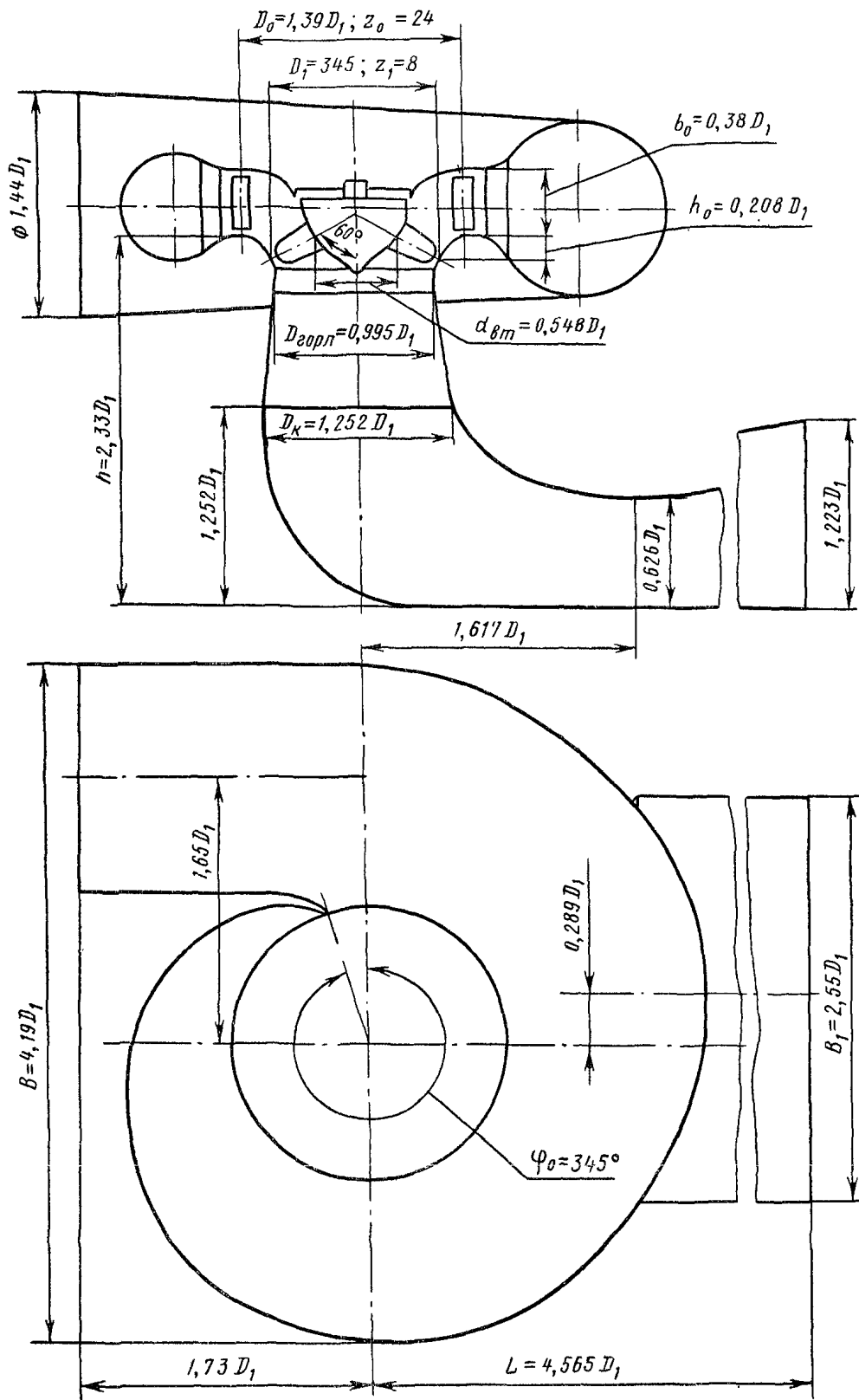
Черт. 4

Разгонная характеристика гидротурбины ПЛД 60/40116-В-60°-46
№ 2449 ХТГЗ



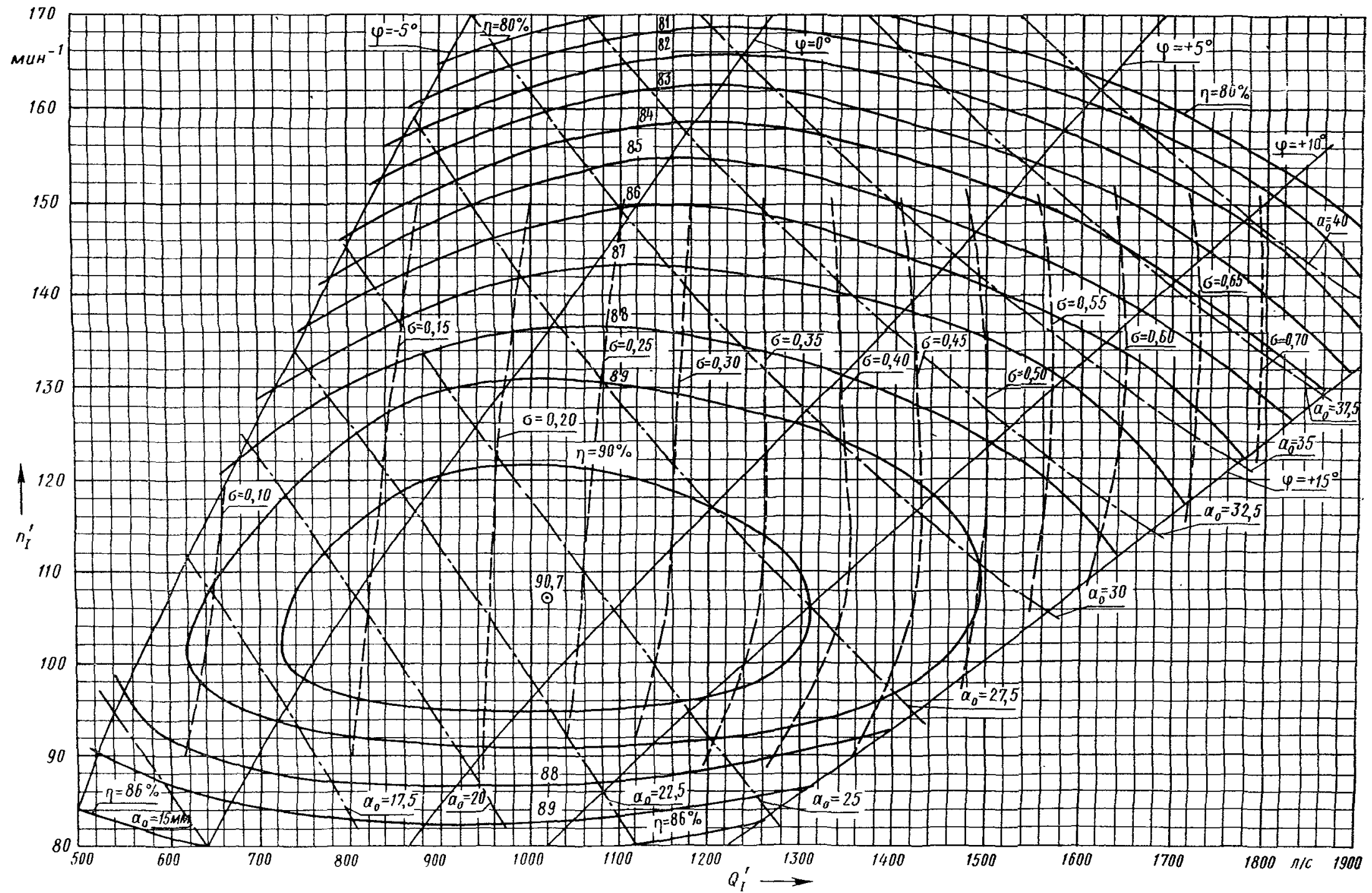
Черт. 5

Проточная часть модели гидротурбины ПЛД 70/4011а-В-60°-34,5
(к универсальной характеристике № 2617 ЛМЗ)



Черт. 6

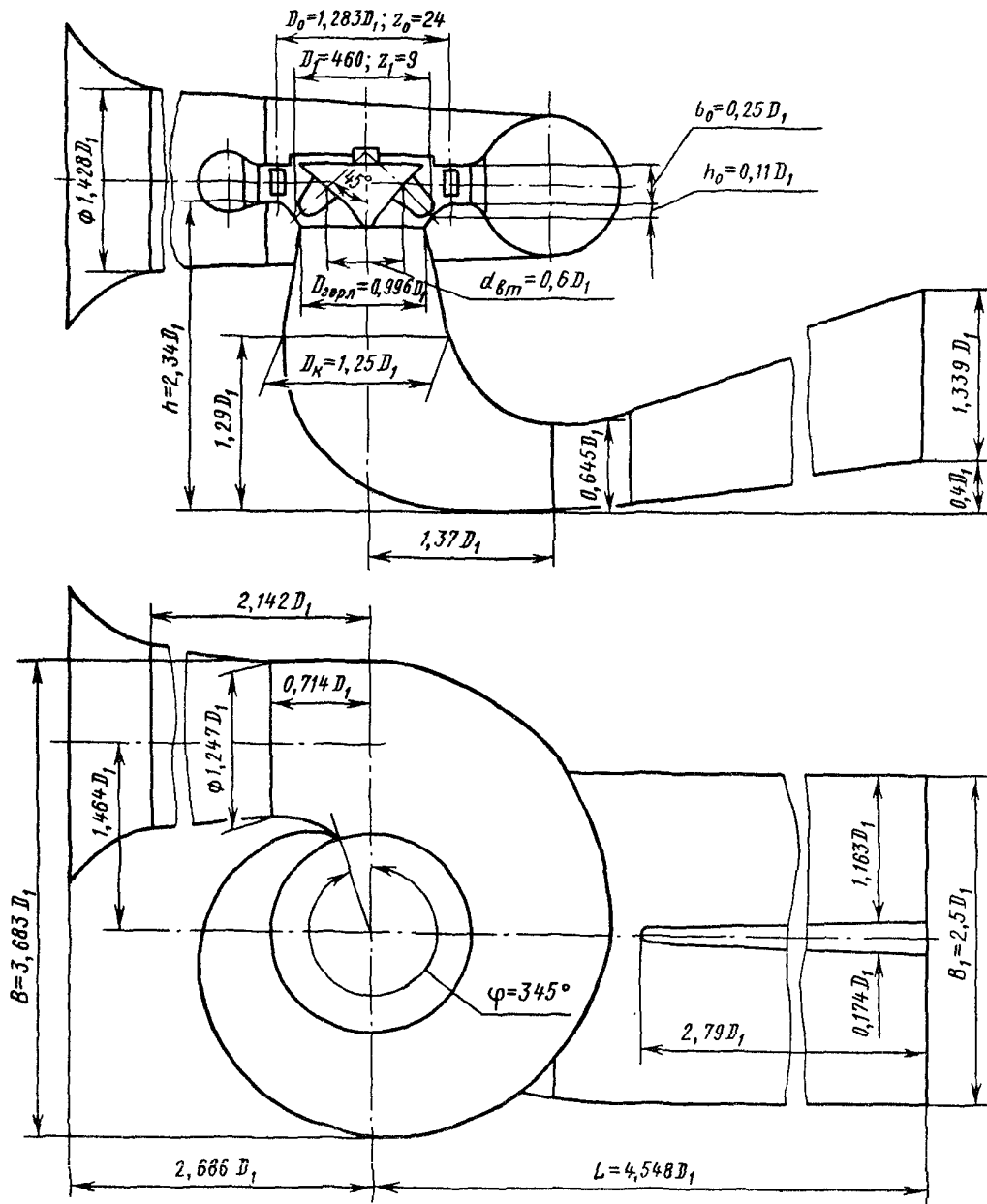
Универсальная характеристика гидротурбины ПЛД 70/4011а-В-60°-34,5
№ 2617 ЛМЗ



Испытания проведены при напоре гидротурбины от 3 до 6 м и температуре от 3 до 7°C

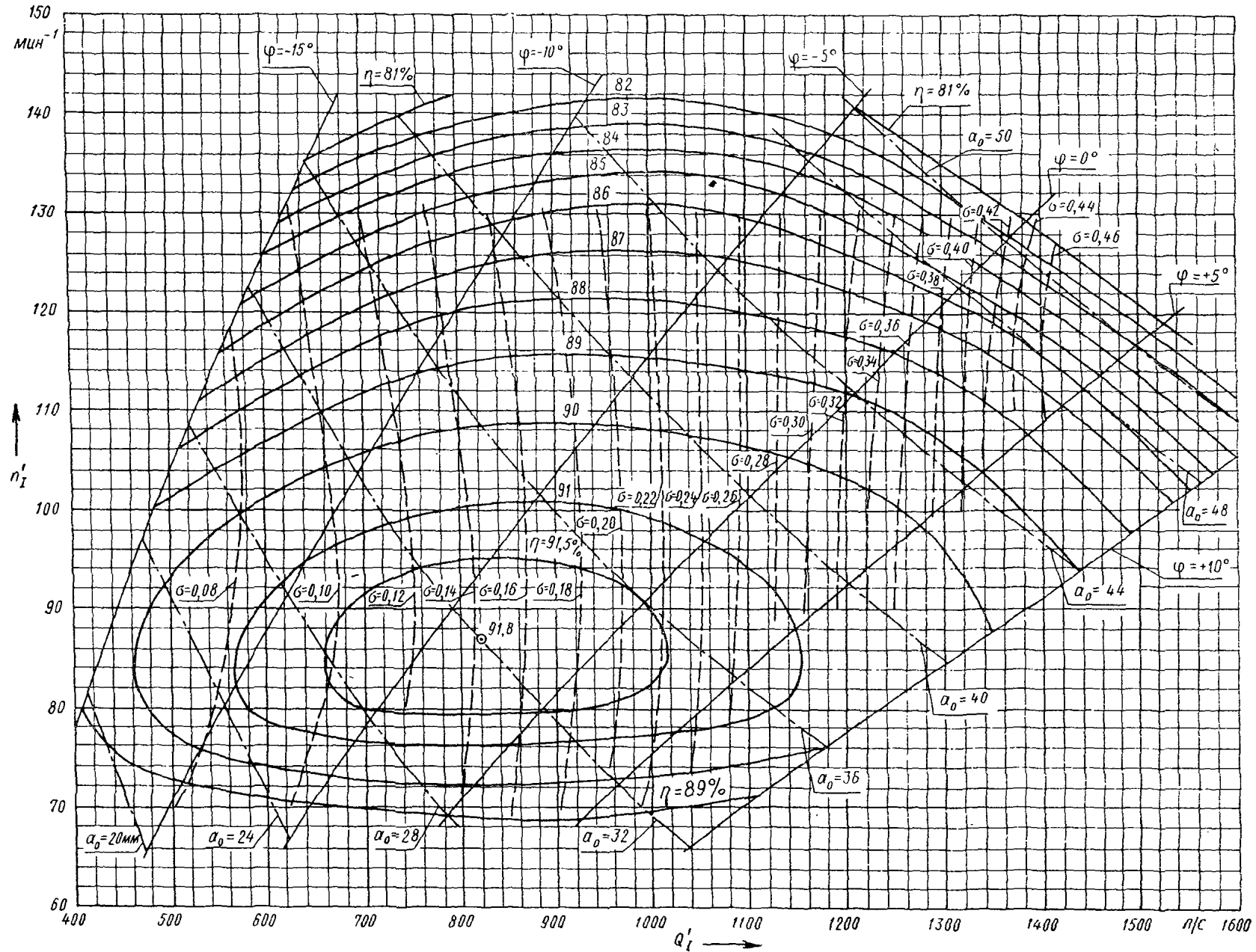
Черт. 7

Проточная часть модели гидротурбины ПЛД 90/2556-В-45°-46
(к универсальной характеристике № 2581 ЛМЗ)



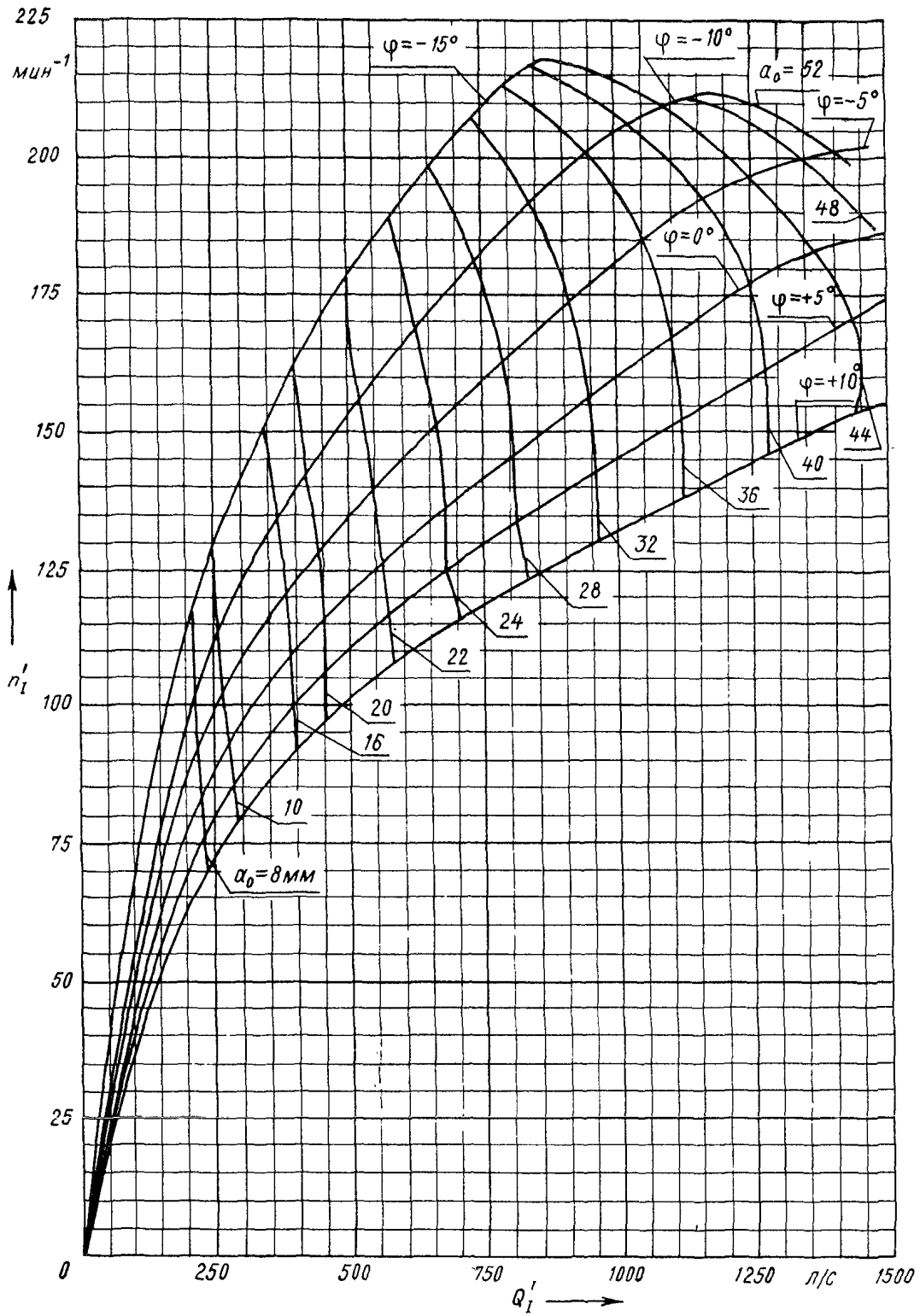
Черт. 8

Универсальная характеристика гидротурбины ПЛД 90/2556-В-45°-46
№ 2581 ЛМЗ



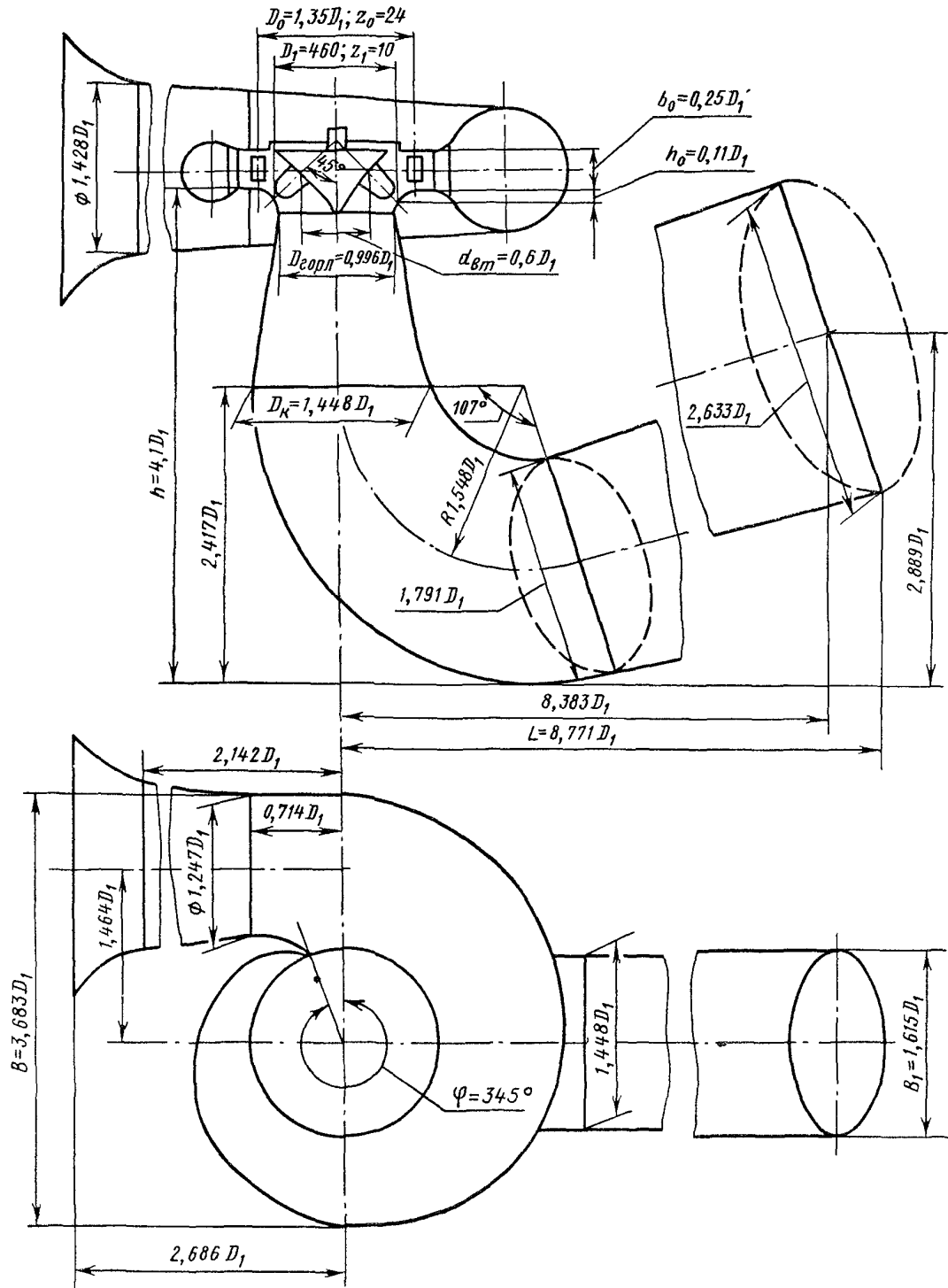
Испытания проведены при напоре гидротурбины 4 м и температуре от 14 до 18°C
Черт. 9

Разгонная характеристика гидротурбины ПЛД 90/2556-В-45°-46
№ 2585 ЛМЗ



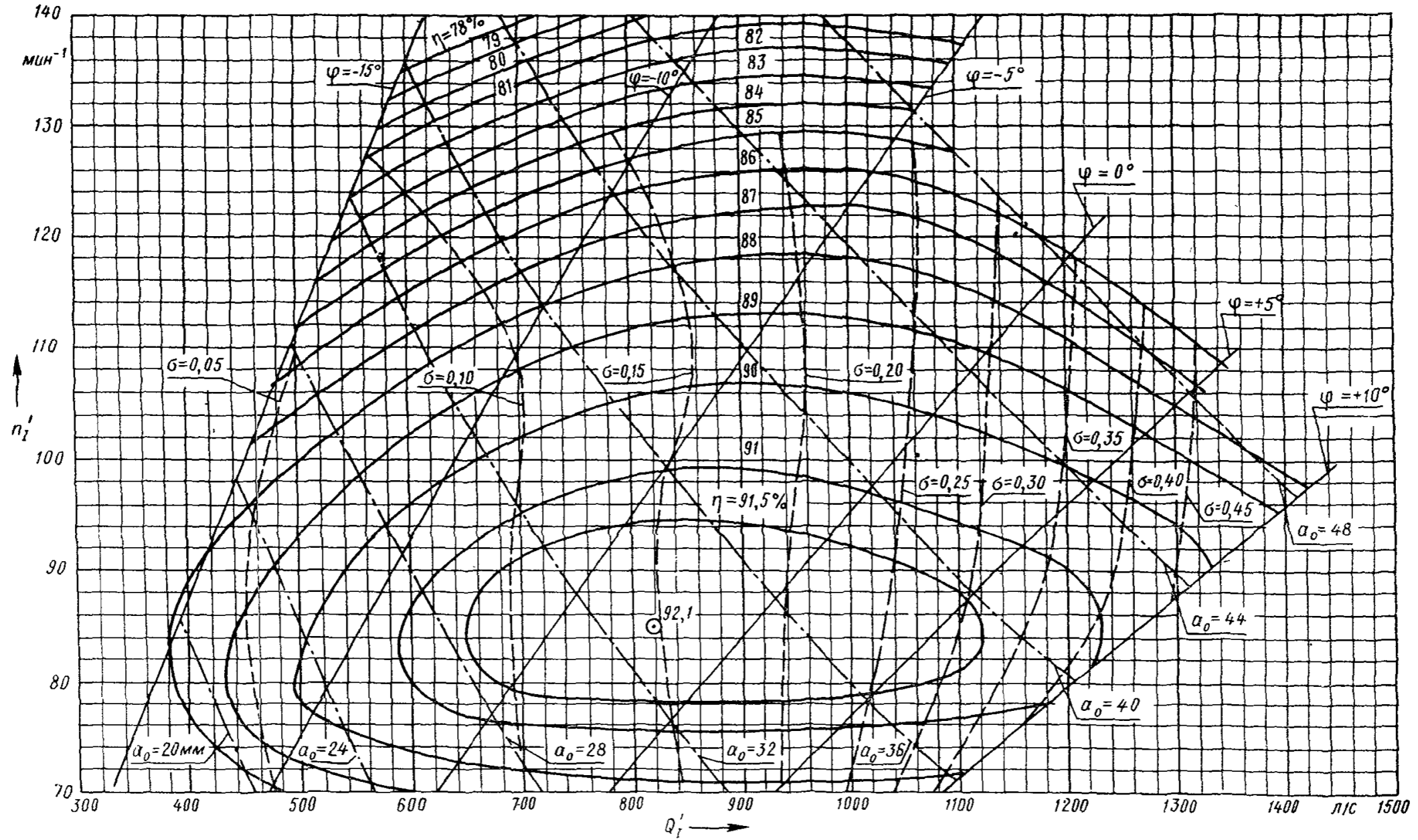
Черт. 10

Проточная часть модели гидротурбины ПЛД 90/2556а-В-45°-46
(к универсальной характеристике № 2561 ЛМЗ)



Черт. 11

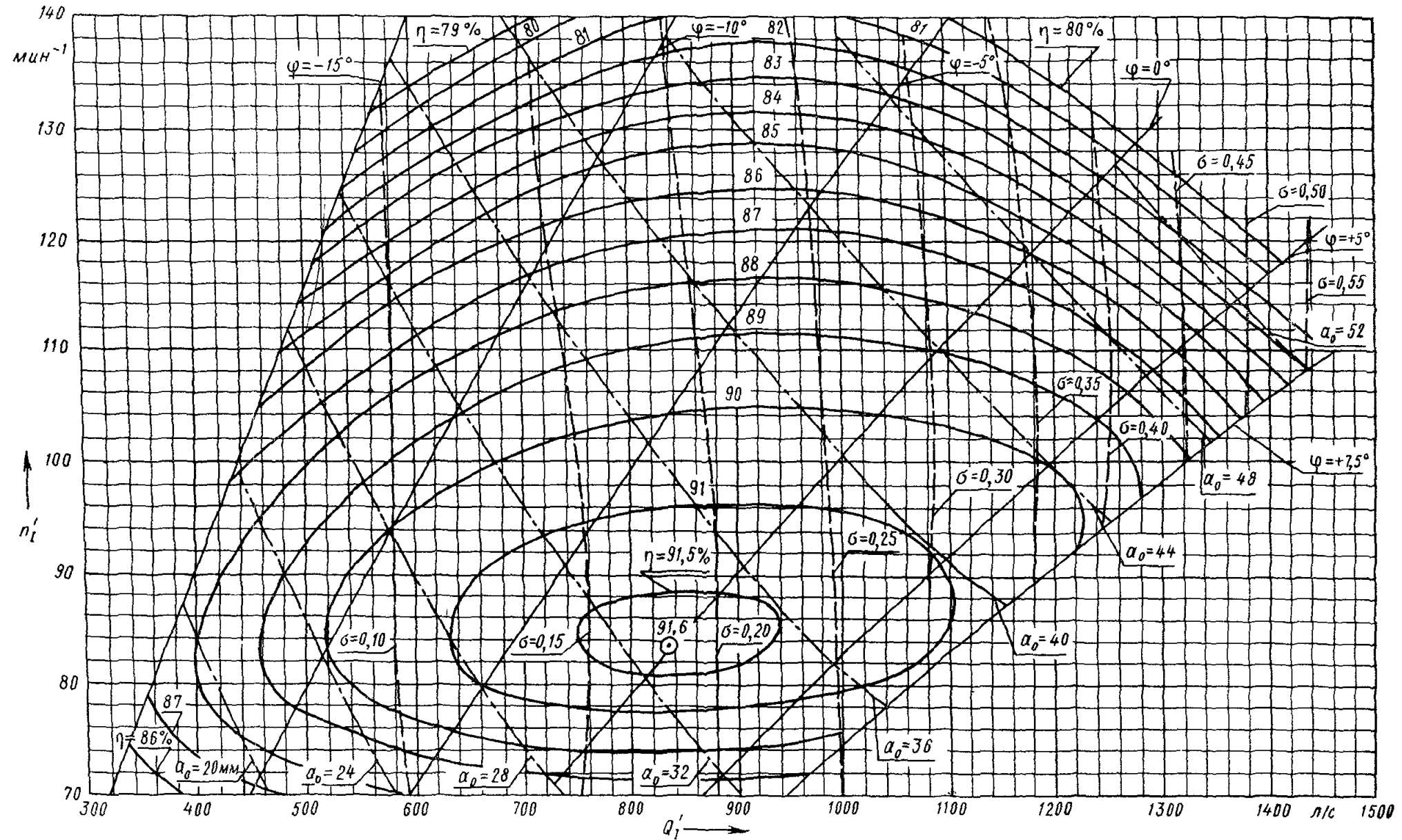
Универсальная характеристика гидротурбины ПЛД 90/2556а-В-45°-46
№ 2561 ЛМЗ



Испытания проведены при напоре гидротурбины 4 м и температуре от 11,5 до 18°С

Черт. 12

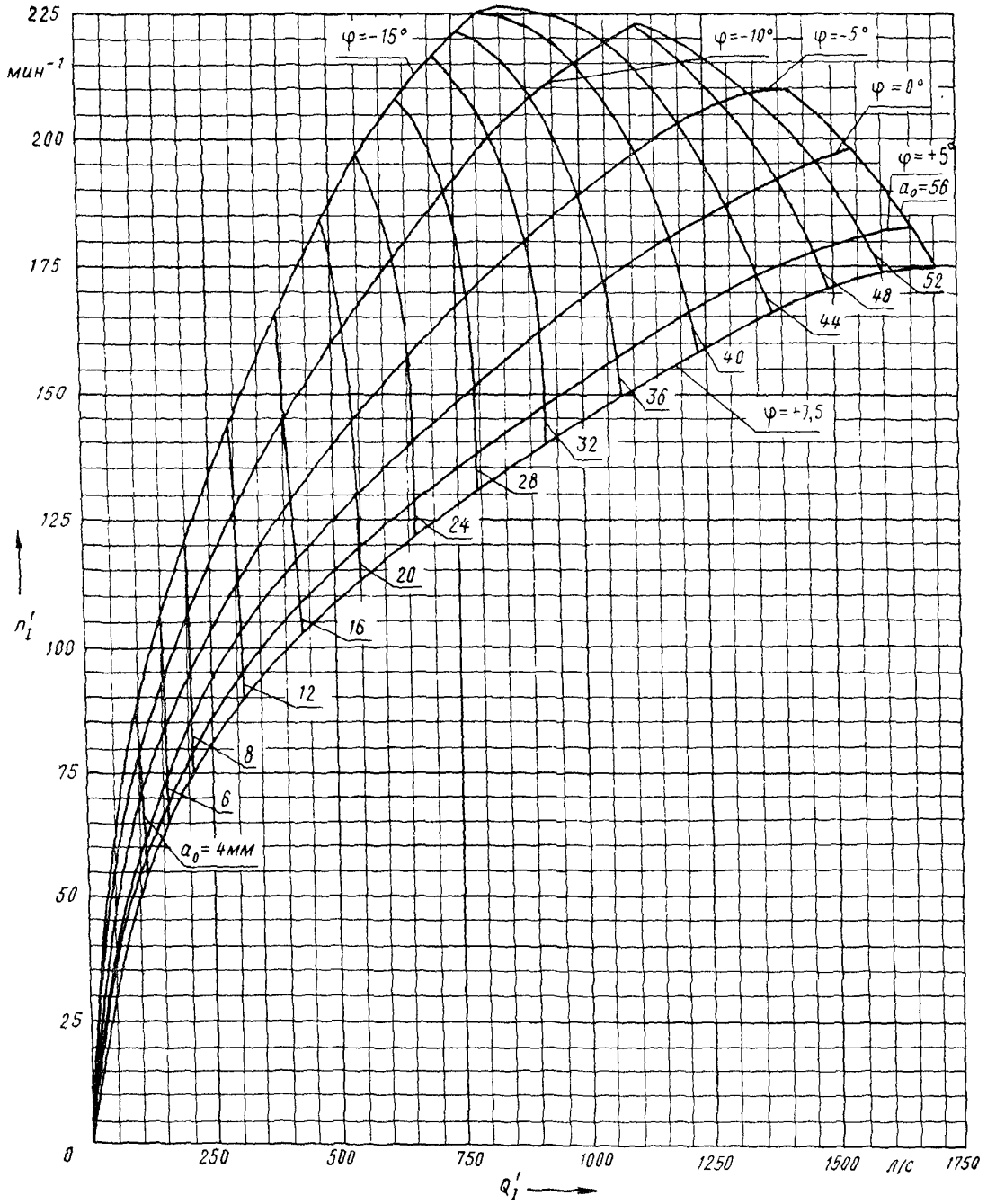
Универсальная характеристика гидротурбины ПЛД 115/25566-В-45°-46
№ 2553 ЛМЗ



Испытания проведены при напоре гидротурбины 4 м и температуре от 6 до 11°C

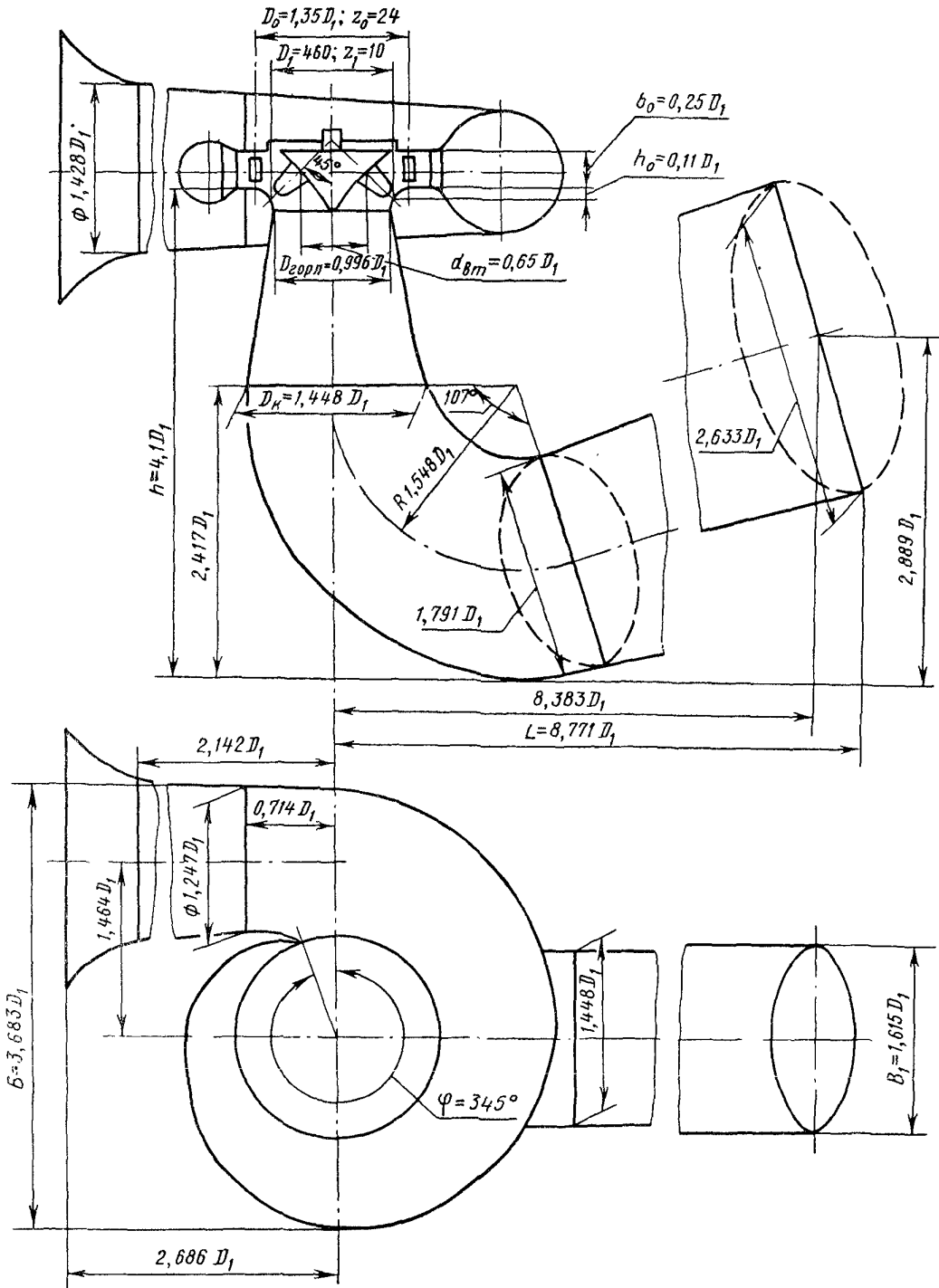
Черт. 14

Разгонная характеристика гидротурбины ПЛД 115/25566-В-45°-46
№ 2615 ЛМЗ



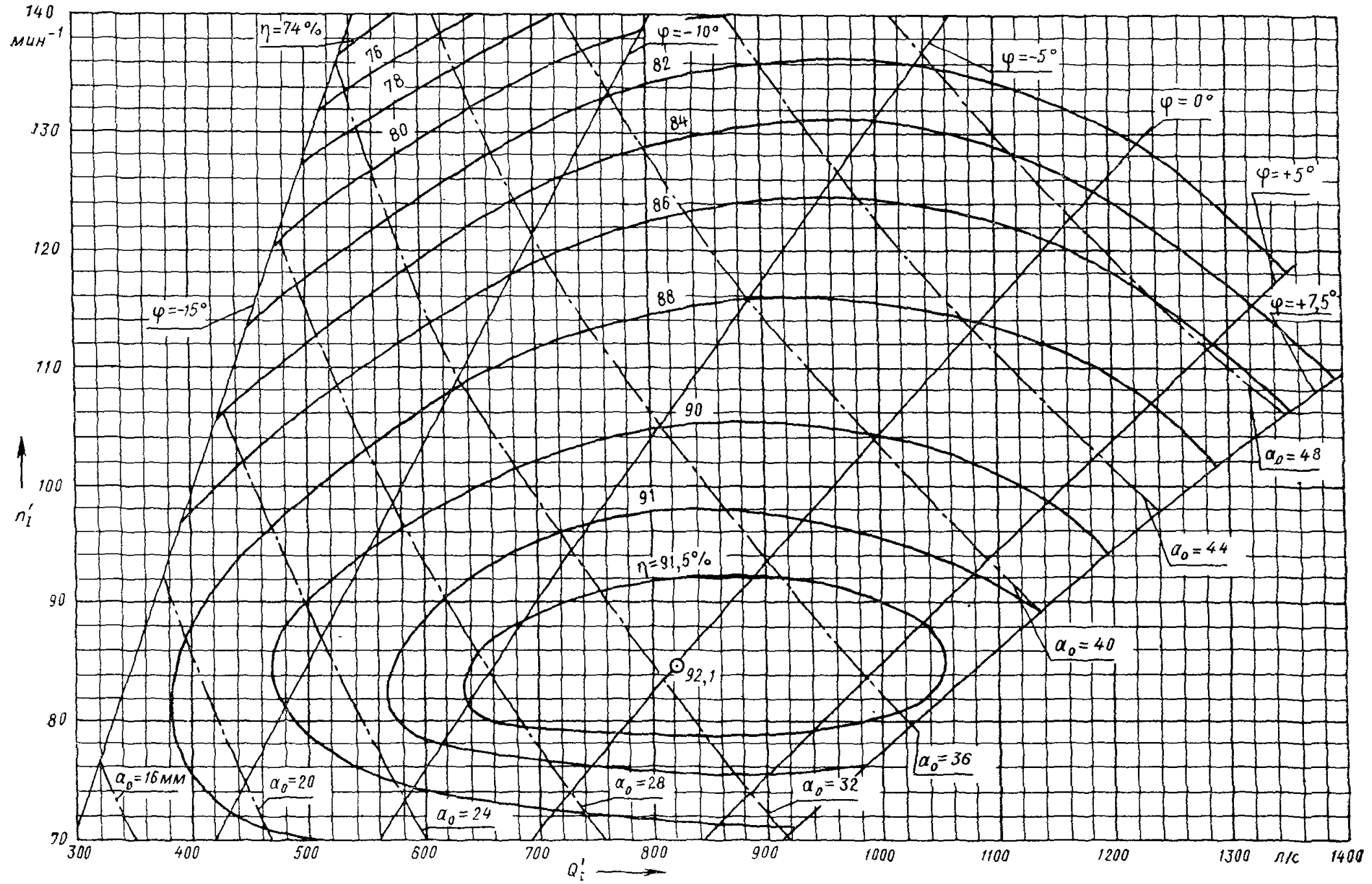
Черт. 15

Проточная часть модели гидротурбины ПЛД 115/2556в-В-45°-46
(к универсальной характеристике № 2560 ЛМЗ)



Черт. 16

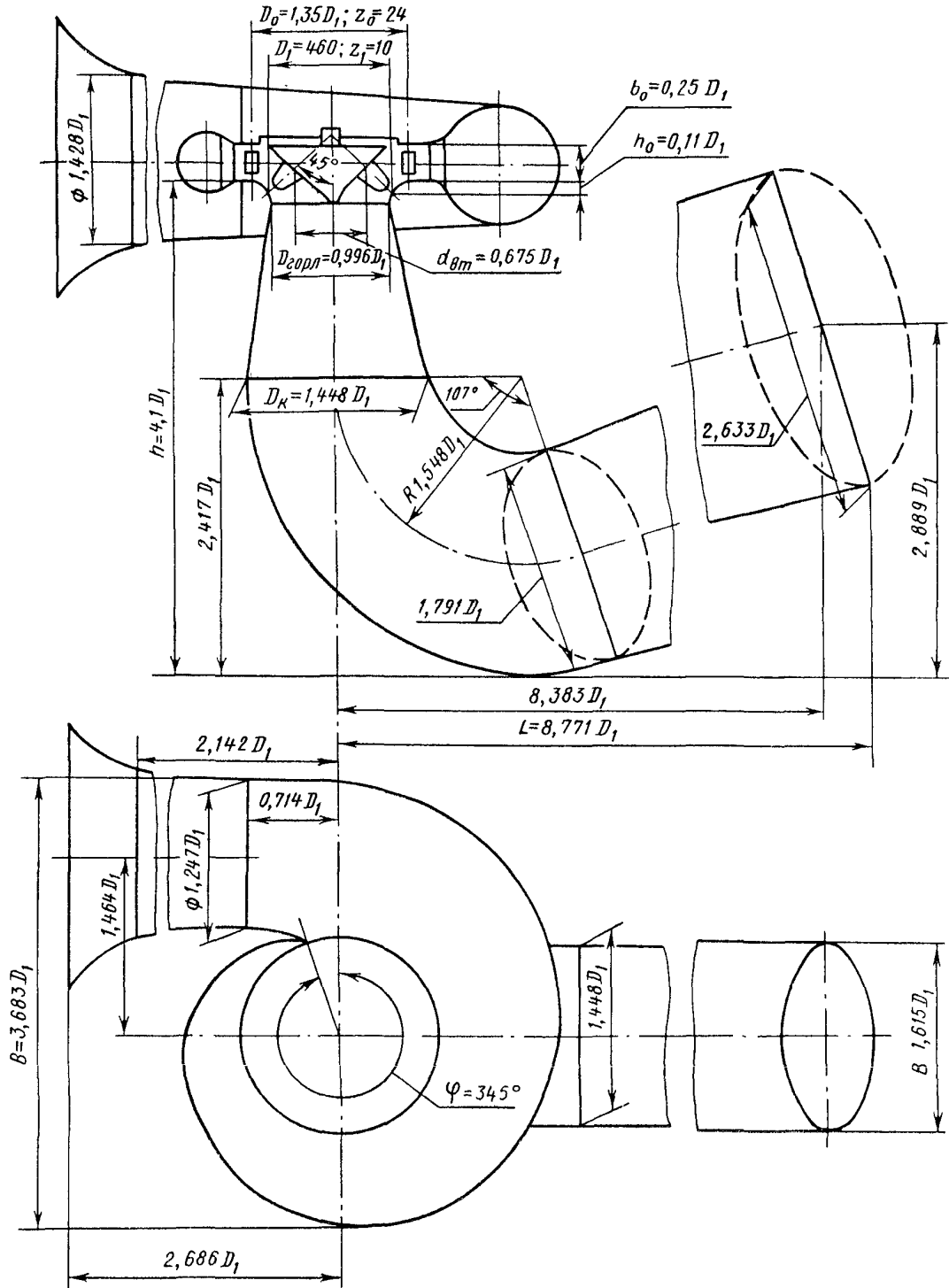
Универсальная характеристика гидротурбины ПЛД 115/2556в-В-45°-46
№ 2560 ЛМЗ



Испытания проведены при напоре гидротурбины 4 м и температуре от 17 до 20°C

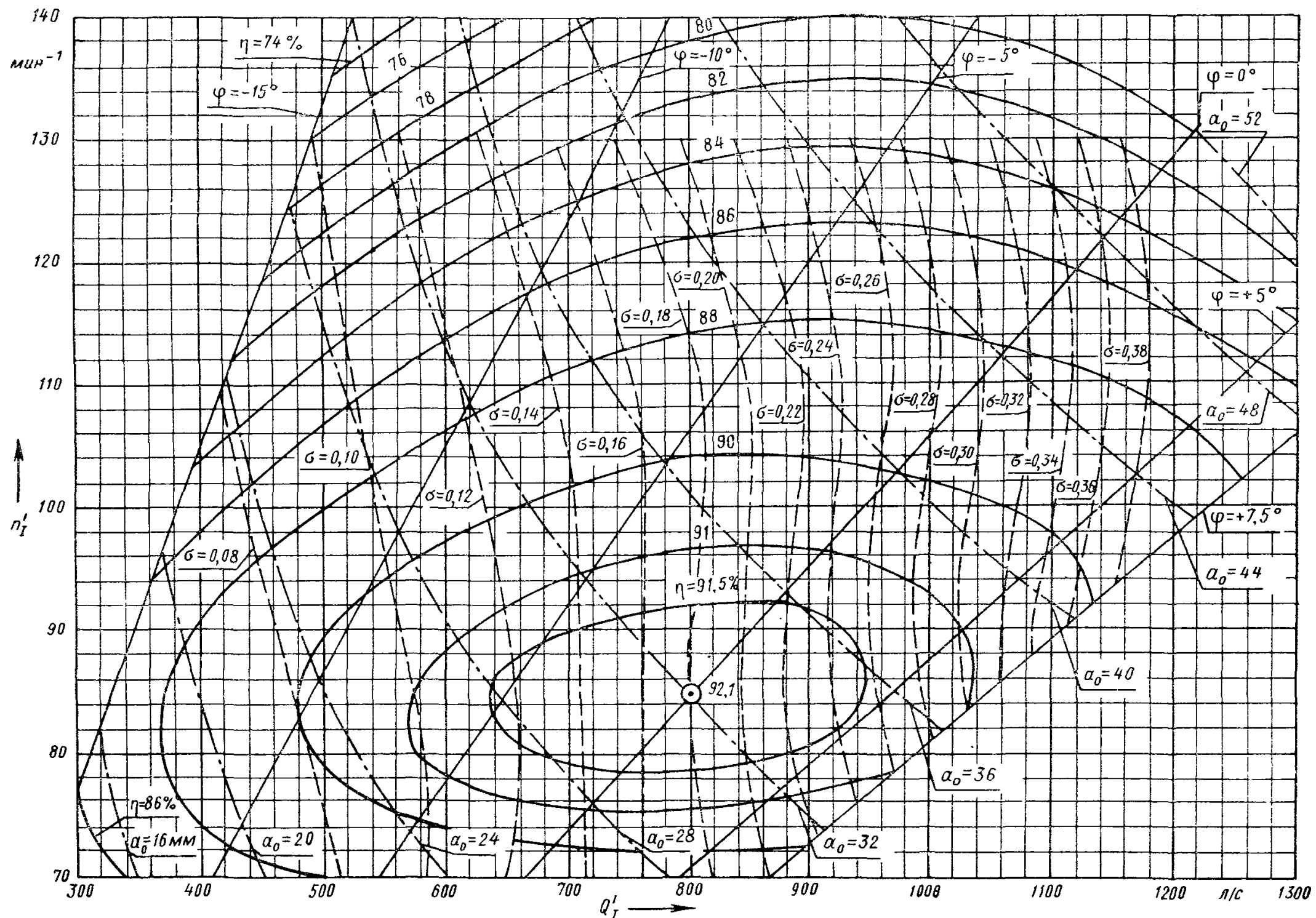
Черт. 17

Проточная часть модели гидротурбины ПЛД 140/2556г-В-45°-46
(к универсальной характеристике № 2558 ЛМЗ)



Черт. 18

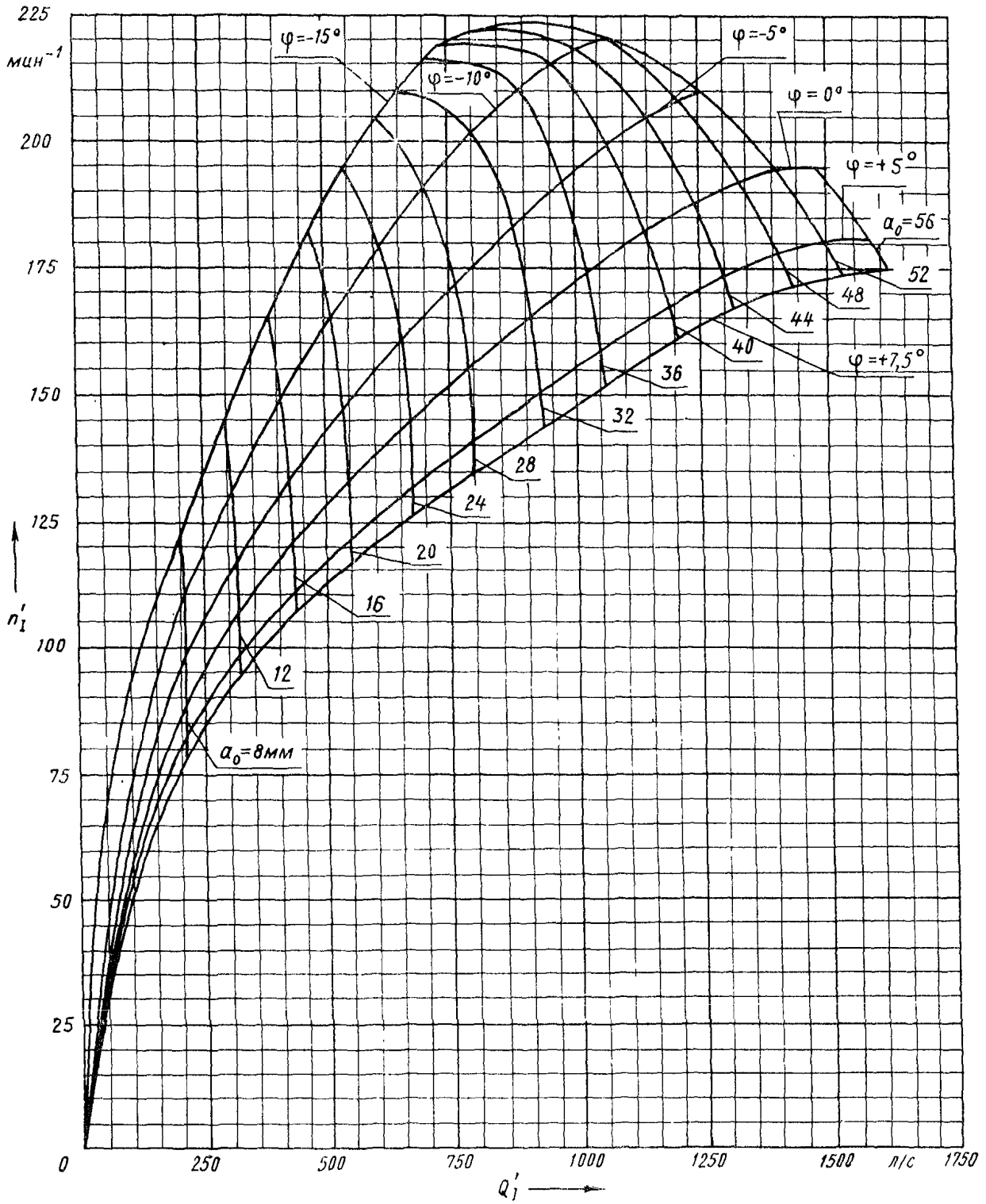
Универсальная характеристика гидротурбины ПЛД 140/2556г-В-45°-46
№ 2558 ЛМЗ



Испытания проведены при напоре гидротурбины 4 м и температуре от 5 до 7°C

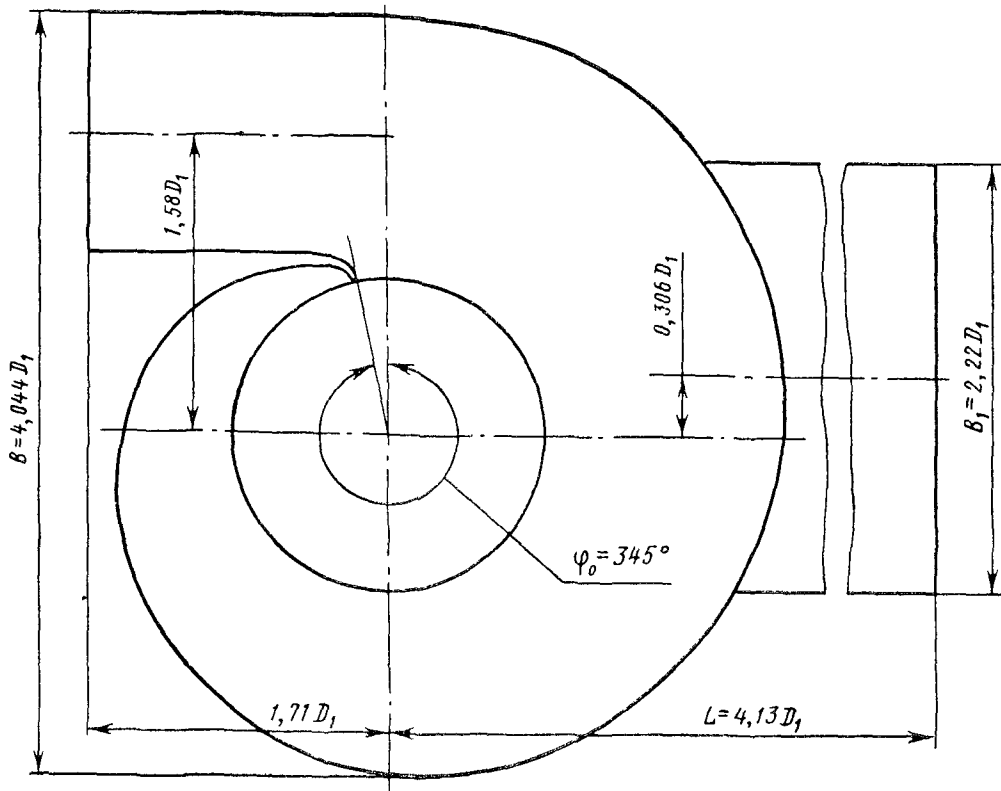
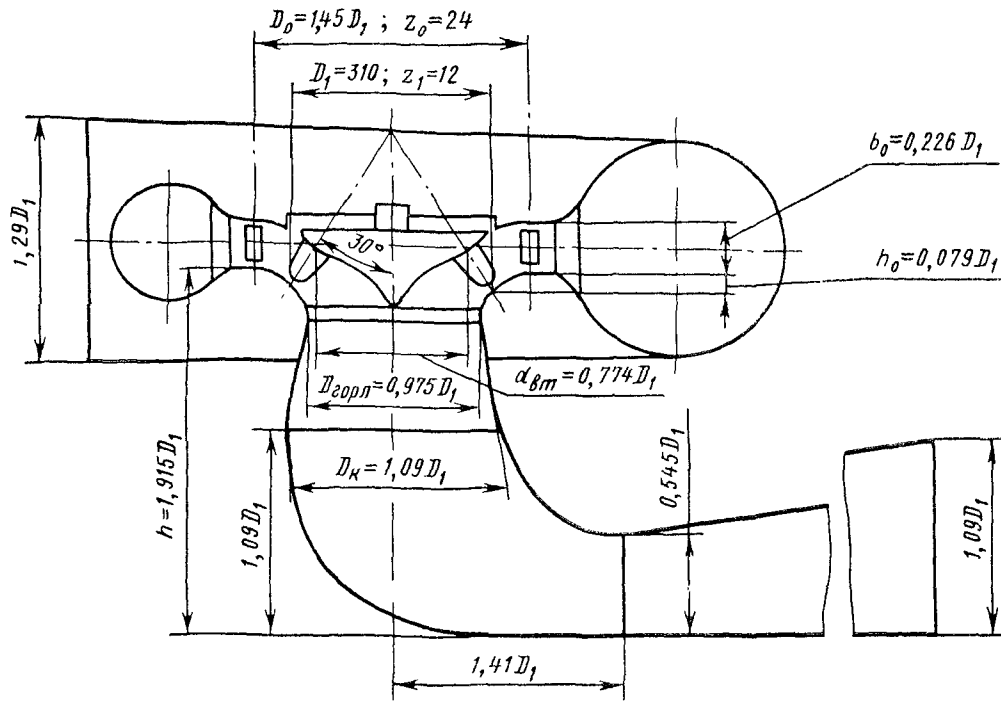
Черт. 19

Разгонная характеристика гидротурбины ПЛД 140/2556г-В-45°-46
№ 2565 ЛМЗ



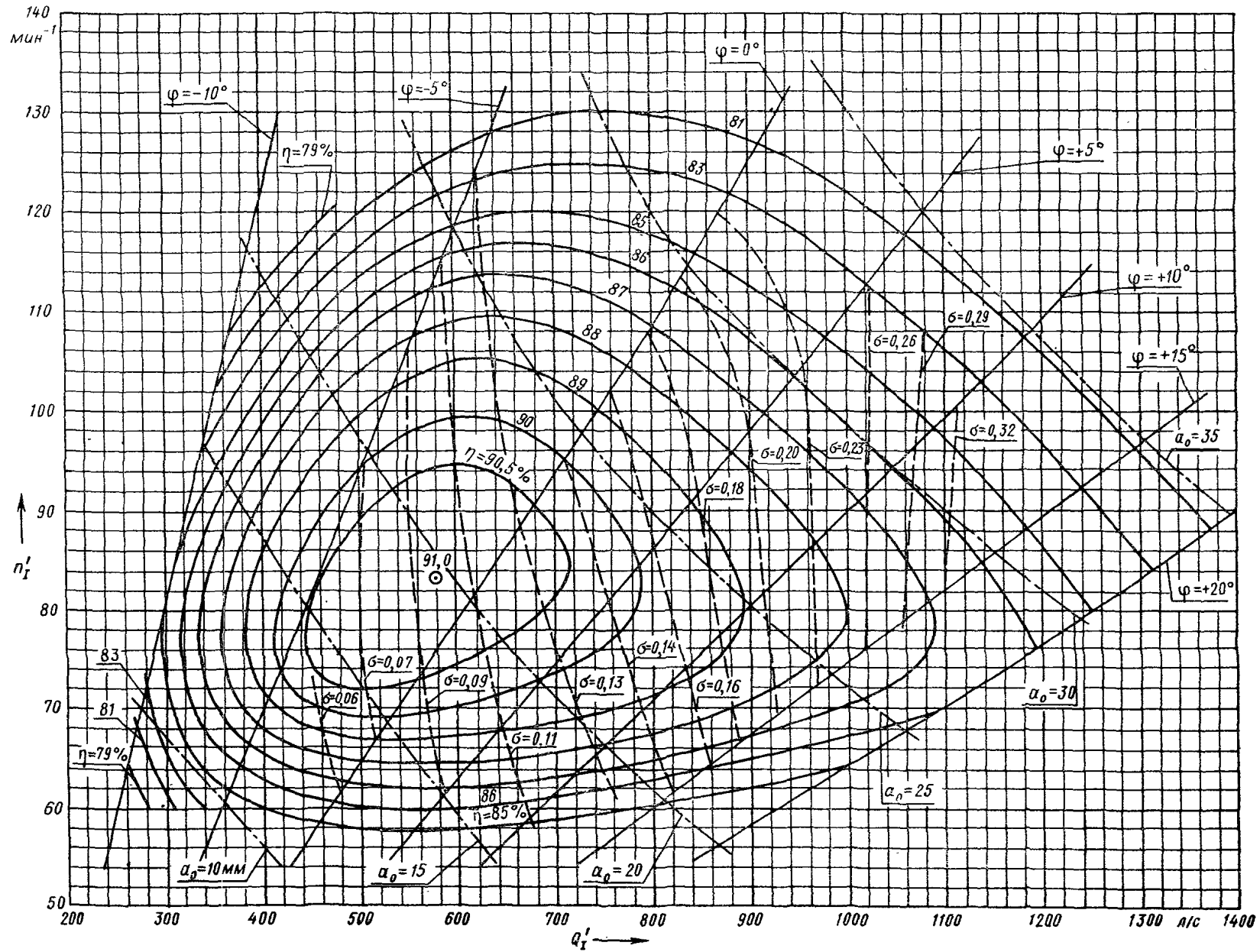
Черт. 20

Проточная часть модели гидротурбины ПЛД 170/4333м-В-30°-31
(к универсальной характеристике № 4507 МЭИ)



Черт. 21

Универсальная характеристика гидротурбины ПЛД 170/4333м-В-30°-31
№ 4507 МЭИ



Испытания проведены при напоре гидротурбины 5 м и температуре 16°C

Черт. 22

ПЕРЕЧЕНЬ ДОКУМЕНТОВ, НА КОТОРЫЕ ДАНЫ ССЫЛКИ В ТЕКСТЕ ОСТ 108.023.109—85

Обозначение документа	Наименование документа	Номер пункта стандарта
ОСТ 108.023.14—82	Профили лопаток направляющего аппарата гидравлических вертикальных поворотных-лопастных и радиально-осевых турбин. Типы и размеры	2.3
ОСТ 108.023.15—82	Турбины гидравлические вертикальные поворотные-лопастные осевые и радиально-осевые. Типы и основные параметры	2.2
ОСТ 108.122.01—76	Турбины гидравлические вертикальные. Трубы отсасывающие изогнутые. Очертания проточной части, размеры	2.4
МЭК Публикация 193	Международный код модельных приемо-сдаточных испытаний гидравлических турбин	2.7; 3 приложения 2
МЭК Публикация 193А	Первое дополнение к международному коду модельных приемо-сдаточных испытаний гидравлических турбин	2.7; 3 приложения 2
МЭК Публикация 609	Международный код по оценке кавитационных разрушений в гидравлических турбинах, аккумулирующих насосах и насос-турбинах	5 приложения 1

ЛИСТ РЕГИСТРАЦИИ ИЗМЕНЕНИЙ ОТРАСЛЕВОГО СТАНДАРТА

Изм.	Номера листов (страниц)				Номер документа	Подпись	Дата	Срок введения изменения
	измененных	замененных	новых	аннулированных				

СОДЕРЖАНИЕ

ОСТ 108.023.107—85. Турбины гидравлические горизонтальные капсульные. Типы, основные параметры и размеры	1
ОСТ 108.023.109—85. Турбины гидравлические вертикальные поворотно-лопастные диагональные. Типы, основные параметры и размеры	37
ОСТ 108.023.108—84. Турбины гидравлические вертикальные ковшовые. Типы, основные параметры и размеры	73
ОСТ 108.023.105—84. Турбины гидравлические вертикальные поворотно-лопастные осевые. Конструктивные схемы	89
ОСТ 108.023.06—84. Турбины гидравлические вертикальные радиально-осевые. Конструктивные схемы	103
РТМ 108.023.20—83. Турбины гидравлические вертикальные поворотно-лопастные осевые и радиально-осевые. Предельная металлоемкость	117

Редакторы: *С. В. Иовенко, Н. М. Суханова*

Технический редактор *А. Н. Кривенева*

Корректор *Л. А. Крупнова*

Слано в набор 28.05.86.

Подписано к печ. 13.11.86.

Формат бум 60×90¹/₈

Объем 16,5 печ. л.

Тираж 150

Заказ 111.

Цена 3 р. 30 к.

НПО ЦКТИ. 194021, Ленинград, Политехническая ул., д. 24