

531
K25

Р. Мауэнштейно.

МЕХАНИКА

**НБ УДУНТ
(ИПБТ)**

1954-1955 гг.
ПЕРИБИВЕНТАРКАЗОВАНА

Примр. 48 Г.

МЕХАНИКА.

ЭЛЕМЕНТАРНЫЙ КУРСЪ

Р. Лауэнштейна,

инженера и проф. Строительно-Ремесленной школы въ Карлсруэ

обработанный **К. Аренсомъ,**

профессоромъ Строительно-Ремесленной Школы въ Карлсруэ.

Переводъ съ разрѣшенія автора съ седьмого изданія „Die
Mechanik von R. Lauenstein, bearbeitet von C. Ahrens“
М. П. Новгородскаго.

96943

Съ 218 чертежами въ текстъ.

С.-ПЕТЕРБУРГЪ.

Изданіе **К. Л. Риккера**

Невскій пр. 14.

1908.

БИБЛИОТЕКА
САНКТ-ПЕТЕРБУРГСКОГО
УНИВЕРСИТЕТА
АЛИНА

НЬ УДУНТ
(ИПЪТ)

531
128

НБ УДУНТ
(ИПБТ)

Предисловіе.

Предлагаемый курсъ „Механики“, вмѣстѣ съ другими работами автора: „Сопротивленіе матеріаловъ“ и „Графическая статика“, составляютъ одно цѣлое, почему, при обработкѣ „Механики“, упругость твердыхъ тѣлъ и не принималась во вниманіе, интересующихся же этимъ вопросомъ отсылаемъ къ сочиненію того же автора: „Сопротивленіе матеріаловъ“.

Порядокъ распредѣленія матеріала — общепринятый; объемъ и выборъ его по возможности согласованъ съ требованіями преподаванія въ среднихъ техническихъ школахъ, при чемъ обращено больше вниманія на практическія приложенія, чѣмъ на чисто-теоретическія изслѣдованія, которыя, какъ показалъ опытъ, вообще мало пригодны для техникувъ, получившихъ образованіе въ ремесленныхъ школахъ или имъ подобныхъ заведеніяхъ.

Для того, чтобы выяснитъ себѣ приложенія выведенныхъ формулъ на практикѣ и пріобрѣсти потребные, при самостоятельномъ пользованіи ими навыкъ и увѣренность, къ каждому отдѣлу книги приложенъ цѣлый рядъ простыхъ практическихъ задачъ съ рѣшеніями.

Среднія техническія школы, при недостаткѣ времени, необходимаго для прохожденія курса, должны, какъ извѣстно, предъявить чрезвычайно высокія требованія къ прилежанію своихъ учениковъ; поэтому крайне желательны соотвѣтственные учебники, дѣлающіе излишнимъ обыкновенно такъ много отнимающее время

диктованіе и разработку лекцій и дающіе такимъ образомъ болѣе свободнаго времени для усваиванія учебнаго матеріала.

Мое искреннее желаніе, чтобы предлагаемый курсъ послужилъ облегченіемъ въ дѣлѣ преподаванія механики, какъ для преподавателей, такъ и для учениковъ.

Р. Лауэнштейнъ.

Карлсруэ. Январь 1904 г.

Предисловіе къ 7-му нѣмецкому изданію.

Охотно согласившись принять на себя дальнѣйшую обработку „Механики“, я долженъ сказать, что моя задача будетъ заключаться въ томъ, чтобы вести эту обработку въ духѣ моего, къ сожалѣнію рано умершаго, друга и товарища Рудольфа Лауэнштейна.

Всякія предложенія объ исправленіяхъ и дополненіяхъ означеннаго курса всегда будутъ приняты мною съ благодарностью.

Надѣюсь, что и настоящее изданіе „Механики“ встрѣтитъ такое же благосклонное вниманіе, какъ и прежде.

К. Аренсъ.

Карлсруэ, Октябрь 1906 г.

**НБ УДУНТ
(ІПБТ)**

ОГЛАВЛЕНИЕ.

ПРЕДИСЛОВІЕ.

ГЛАВА I. Основныя понятія механики.		Стран.
§ 1.	Введеніе	1
§ 2.	Общія свойства тѣлъ	2
§ 3.	Геометрическія движенія тѣлъ	3
	1) Простыя движенія	4
	2) Сложныя движенія	10
	3) Относительное (кажущееся) движеніе	13
§ 4.	Физическіе законы.	
	1) Законъ инерціи	15
	2) » тяготѣнія	16
	3) » противодѣйствія	18
	4) » параллелограмма	19
§ 5.	Механическая работа силъ	23
ГЛАВА II. Ученіе о равновѣсіи силъ, дѣйствующихъ на твердое тѣло.		
§ 6.	Статическій моментъ	32
§ 7.	Условія равновѣсія твердаго тѣла	36
§ 8.	Сложеніе нѣсколькихъ силъ, дѣйствующихъ въ одной плоскости, съ различными точками приложенія	38
§ 9.	Центръ тяжести	45
§ 10.	Опредѣленіе центра тяжести линій, площадей, объемовъ.	
	1) Центры тяжести линій	48
	2) » » площадей	50
	3) » » объемовъ	60
§ 11.	Поверхности вращенія и тѣла вращенія	63
§ 12.	Сопротивленіе неподвижныхъ опоръ.	
	1) Одна опорная точка	66
	2) Двѣ опорныя точки	68
	3) Устойчивость (сопротивленіе опрокидыванію) тѣлъ	70
§ 13.	Равновѣсіе двухъ опирающихся другъ на друга нагруженныхъ стержней	72
§ 14.	Равновѣсіе силъ въ простыхъ машинахъ	77
	1) Рычагъ	78
	2) Воротъ	86
	3) Блокъ	89

	Стран.
4) Наклонная плоскость	95
5) Винтъ	97
6) Клинь	100
§ 15. Спротивленія тренія	102
1) Треніе при скольженіи	102
2) » въ подшипникахъ и подпятникахъ	104
3) » тѣлъ катящихся	108
4) Спротивленіе сгибанію цѣпей и канатовъ	111
§ 16. Простыя машины въ связи съ явленіями тренія	118
1) Рычагъ	118
2) Воротъ	118
3) Блокъ	119
4) Наклонная плоскость	124
5) Винтъ	126
6) Клинь	130
§ 17. Колеса тренія (фрикціонныя)	136
§ 18. Ременные шкивы	139
§ 19. Тормаза съ тормазною полосой	143

ГЛАВА III. Ученіе о движеніи твердыхъ тѣлъ, въ связи съ разсмотрѣніемъ его причинъ.

§ 20. Движеніе по наклонной плоскости	145
§ 21. Движеніе брошеннаго тѣла	147
§ 22. Равномѣрное вращательное движеніе	149
§ 23. Прямолинейное качаніе	153
§ 24. Маятникъ	155
§ 25. О моментѣ инерціи	160
§ 26. Объ ударѣ тѣлъ	163
1) Прямой, центральный ударъ совершенно неупругихъ тѣлъ	163
2) Прямой, центральный ударъ вполнѣ упругихъ тѣлъ	165
3) Косой центральный ударъ ,	167

ГЛАВА IV. Ученіе о равновѣсіи капельно-жидкихъ тѣлъ.

§ 27. Разница между твердыми и жидкими. капельно-жидкими и газообразными тѣлами	171
§ 28. Давленіе воды безъ разсмотрѣнія силъ тяжести	171
§ 29. Толщина стѣнокъ, сосудовъ и трубъ	175
§ 30. Вліяніе силъ тяжести. Давленіе на стѣнки сосуда	177
§ 31. Давленіе снизу вверхъ на тѣло, погруженное въ жидкость (подъемная сила). Дѣйствительный, удѣльный и относительный вѣсъ	180
§ 32. Сообщающіеся сосуды	184

ГЛАВА V. Ученіе о движеніи капельно-жидкихъ тѣлъ.

§ 33. Истеченіе воды изъ сосудовъ	185
§ 34. Гидравлическое давленіе	191
§ 35. Движеніе воды по трубамъ	194
§ 36. Движеніе воды въ каналахъ	197
§ 37. Ударъ воды	200

ГЛАВА VI. Ученіе о равновѣсіи газообразныхъ тѣлъ.

§ 38. Общіе законы	202
------------------------------	-----

НБ УДУИТ
(ИПЕИТ)

	Стран.
§ 39. Давленіе атмосфернаго воздуха. Барометръ. Манометръ	202
§ 40. Законъ Мариотта и Гей-Люссака.	205
§ 41. Измѣреніе высотъ съ помощью барометра.	209
§ 42. Подъемная сила воздуха. Подъемная сила и высота поднятія аэростата	210
§ 43. Примѣненія давленія воздуха	212

ГЛАВА VII. Ученіе о движеніи газообразныхъ тѣлъ.

§ 44. Истеченіе воздуха	221
§ 45. Движеніе газовъ по трубопроводамъ	222
§ 46. Сопротивленіе жидкостей (воды и воздуха) при движеніи въ нихъ твердыхъ тѣлъ	224

ПРИЛОЖЕНІЯ.

Таблица I. Коэффициенты тренія.	226
» II. Удѣльные вѣса	227
» III. а. Высоты паденія для окончательныхъ скоростей отъ 0 до 30 м.	229
» III. б. Окончательныя скорости для высотъ паденія отъ 0 до 38 м.	230
» IV. Тригонометрическія величины	231
» V. Логариомы чиселъ отъ 1 до 1200.	235

ГЛАВА I.

Основныя понятія механики.

§ 1.

Введеніе.

Механика изучаетъ силы и движенія (или измѣненія движеній), вызываемыя этими силами.

Сами по себѣ силы намъ не извѣстны; мы можемъ воспринимать лишь ихъ дѣйствія на тѣла. Хотя силу и можно опредѣлять какъ причину движенія (или измѣненія движенія), однако этимъ еще не будетъ вполне установлено понятіе о ея существѣ. Источникомъ всякой силы является нѣкоторое тѣло; дѣйствіе же силы мы наблюдаемъ на другомъ тѣлѣ, которое, подъ ея вліяніемъ, начинаетъ двигаться или измѣняетъ свое движеніе. Поэтому по отношенію къ первому тѣлу мы силу будемъ разсматривать какъ дѣйствіе, по отношенію же ко второму—какъ причину движенія. Слѣдовательно, подъ силой разумѣютъ дѣйствіе одного тѣла на движеніе другого.

Если тѣло, находящееся въ покоѣ, подъ дѣйствіемъ силы не приходитъ въ движеніе, то это значитъ, что существуютъ противодѣйствующія силы, или что приложенная сила недостаточно велика для того, чтобы преодолѣть сопротивленія, противодѣйствующія движенію тѣла.

Поэтому, разсматриваемыя тѣла могутъ находиться въ состояніи покоя (въ равновѣсіи) или движенія. Сами по себѣ тѣла могутъ быть твердыми, капельно-жидкими и газообразными, и въ зависимости отъ этого вся механика дѣлится на слѣдующіе отдѣлы:

1. Ученіе о равновѣсіи и движеніи твердыхъ тѣлъ.
2. " " " " " жидкихъ "
3. " " " " " газообразныхъ "

Вообще ученіе о равновѣсіи носитъ названіе статики (или кинематики), ученіе же о движеніи—динамики (или кинетики).

§ 2.

Общія свойства тѣлъ.

Нашими внѣшними органами чувствъ мы познаемъ матерію, или вещество. Количество вещества, существующаго во вселенной,— неизмѣнно.

Ограниченная часть матеріи называется тѣломъ; занимаемое имъ пространство—объемомъ тѣла, а количество содержащейся въ немъ матеріи—массою тѣла.

Тѣламъ присущи слѣдующія общія свойства:

1. Протяженность въ длину, ширину и высоту. Мѣрою длины служитъ метръ (одна десятиллионная часть четверти земного меридіана) и его подраздѣленія (сентиметръ, миллиметръ).
2. Непроницаемость, или свойство тѣла занимать определенное пространство, т. е. пространство, занятое однимъ тѣломъ, не можетъ быть одновременно занято другимъ тѣломъ.
3. Тяжесть. Тѣла имѣютъ стремленіе, подъ вліяніемъ силы притяженія земли (силы тяжести), приближаться къ ея центру; вслѣдствіе этого они производятъ на опору давленіе, которое и называется вѣсомъ даннаго тѣла.

За единицу вѣса принимаютъ килограммъ, т. е. вѣсъ одного кубическаго дециметра чистой дистиллированной воды при 4°C. Направленіе, по которому движется свободно падающее тѣло, называется отвѣснымъ, или вертикальнымъ, а перпендикулярная къ нему линія или плоскость — горизонтальной, или ватерпасной.

4. Дѣлимость. Каждое тѣло дѣлимо. Наименьшія части, на которыя тѣло можетъ быть механическимъ способомъ разбито, называются молекулами (частицами); молекулы же, въ свою очередь, могутъ быть химически разбиты на атомы.
5. Пористость. Объемъ тѣла не заполненъ веществомъ непрерывно, а всегда въ тѣлѣ между молекулами остаются промежуточные пространства, или поры, которыя у однихъ тѣлъ (какъ, напр., у губки) можно наблюдать простымъ глазомъ, а у другихъ — наоборотъ, можно замѣтить лишь съ помощью микроскопа.

Непосредственнымъ слѣдствіемъ пористости тѣлъ является ихъ сжимаемость и расширяемость. Эти свойства яснаѣ всего проявляются въ газахъ и менѣе всего — въ капельно-жидкихъ тѣлахъ.

6. Сцѣпленіемъ называется взаимное притяженіе соприкасающихся между собой отдѣльныхъ частицъ одного и того же тѣла. Сцѣпленіе у твердыхъ тѣлъ проявляется въ сопротивленіи, которое они проявляютъ при разъединеніи или сдвиганіи ихъ частей (прочность); у жидкихъ тѣлъ—въ стремленіи принимать шарообразную форму (какъ, напр., у дождевыхъ капель).

7. Прилипаніемъ называется взаимное притяженіе соприкасающихся между собой отдѣльныхъ частицъ двухъ разныхъ тѣлъ. Прилипаніе можно, напр., наблюдать, если придавить другъ къ другу двѣ тщательно отполированныя металлическія пластинки и затѣмъ стараться ихъ разъединить, или если отвѣсно приподнять опущенную въ воду плоскую пластинку.

На прилипаніи основаны явленія капиллярности, или волосности. Этимъ свойствомъ обладаютъ тонкія трубочки и каналы, которые, будучи погружены въ жидкость, притягиваютъ послѣднюю вдоль своихъ стѣнокъ и заставляютъ ее подниматься выше уровня жидкости въ сосудѣ.

Но это явленіе происходитъ только въ тѣхъ жидкостяхъ, у которыхъ сцѣпленіе между отдѣльными частицами слабѣе, чѣмъ прилипаніе между жидкостью и стѣнками погруженной трубки (такъ назыв. смачивающія жидкости въ противоположность несмачивающимъ жидкостямъ): такъ, напр., вода въ стеклянной трубочкѣ будетъ стоять выше уровня воды въ сосудѣ, ртуть же — наоборотъ, ниже внѣшняго уровня ртути.

8. Упругостью называется свойство тѣла, измѣнившего свою форму подъ дѣйствіемъ внѣшнихъ силъ, принимать первоначальную форму, по прекращеніи дѣйствія этихъ силъ.

Всѣ тѣла обладаютъ упругостью до извѣстнаго предѣла; совершенно упругихъ тѣлъ не существуетъ въ природѣ такъ же, какъ нѣтъ и абсолютно неупругихъ.

§ 3.

Геометрическія движенія тѣлъ.

При движеніи тѣла происходитъ перемѣна мѣста и одновременно съ этимъ измѣненіе во времени; поэтому нужно установить соотношеніе (связь) между пройденнымъ пространствомъ и истекшимъ временемъ. При этомъ не будемъ пока принимать во вниманіе причинъ движенія, т. е. силъ.

Движеніе cadaго тѣла состоитъ изъ отличныхъ вообще другъ отъ друга движеній отдѣльныхъ его точекъ. Но такъ какъ во многихъ

случаяхъ движенія тѣла дѣло идетъ о перемѣщеніи тѣла, взятаго въ его цѣлости, то для простоты во всѣхъ такихъ случаяхъ движущееся тѣло можно разсматривать какъ матеріальную точку, т. е. какъ геометрическую точку, въ которой сосредоточена масса всего тѣла.

1. Простыя движенія.

Различаютъ движенія прямолинейныя и криволинейныя, кромѣ того равномерныя и неравномерныя.

Равномернымъ движеніемъ (будетъ ли оно прямолинейнымъ или криволинейнымъ) называютъ такое, при которомъ точка въ одинаковые промежутки времени проходитъ одинаковые пути, такъ что пройденные пути относятся между собой, какъ соответствующіе имъ промежутки времени.

Путь, пройденный тѣломъ въ единицу времени (1 секунду), называется скоростью. Если обозначить скорость черезъ s , время, въ теченіе котораго проходится путь s , — черезъ t , то:

	путь, проходимый въ 1 секунду, будетъ	=	s
	" " " 2 секунды	=	$2s$
		
вообще	" " " t	=	ts

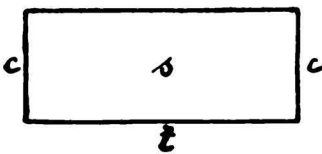
слѣдовательно:

$$s = ct \dots \dots \dots 1)$$

или словами:

путь = скорости \times время.

Фиг. 1.

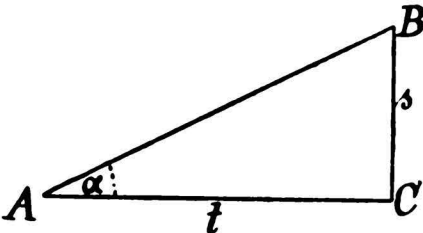


Такъ какъ путь s является произведеніемъ двухъ множителей s и t , то графически его можно выразить прямоугольникомъ, основаніе котораго = t , а высота = s (фиг. 1).

Изъ уравненія 1) слѣдуетъ:

$$s = \frac{s}{t} \dots \dots \dots 2)$$

Фиг. 2.



Согласно съ этимъ, если избрать другое графическое изображеніе (фиг. 2), при которомъ время откладывать по горизонтальному направленію, а путь — по вертикальному, то скорость s выразится тангенсомъ угла α , составляемаго прямой AB съ линіей времени AC .

По большому или меньшему углу наклоненія прямой AB заключаютъ о большей или меньшей скорости движенія. Круто наклоненная

линія указывает на болѣе скорое движеніе, пологой наклоненная — на болѣе медленное движеніе. Наклоненная вниз линія указывала бы на движеніе съ отрицательной скоростью, т. е. на движеніе въ обратную сторону. Прямая, параллельная линіи

времени (уголъ $\alpha =$ нулю), указывает на состояніе покоя.

Такимъ образомъ составляется, напр., графическое расписаніе движенія поѣздовъ по линіи желѣзной дороги. Представленный на фиг. 3 ломанной линіей ab пассажирскій поѣздъ выходитъ въ 8 ч. 15 м.

изъ Карлсруэ (K), приходитъ въ 8 ч. 51 м. въ Раштадтъ (R), здѣсь имѣетъ остановку до 9 ч. 01 м., въ 9 ч. 12 м. достигаетъ Ооса (O), гдѣ имѣетъ остановку 14 минутъ, послѣ чего въ 9 ч. 26 м. отправляется въ Аппенвейеръ (A), куда и приходитъ въ 10 ч. 19 м.

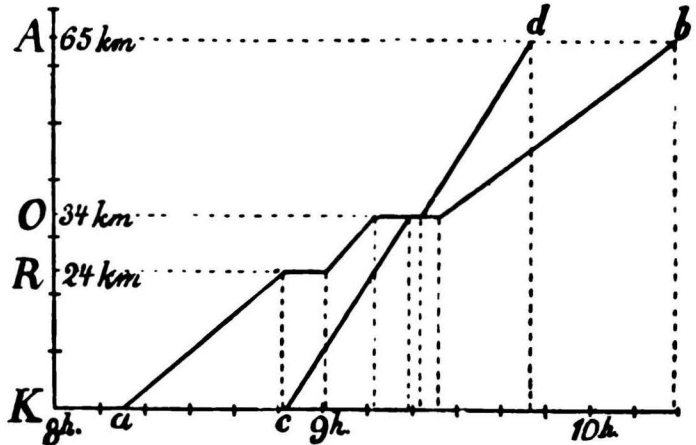
Скорый поѣздъ, представленный линіей cd и выходящій изъ Карлсруэ въ 8 ч. 52 м. (большая скорость его ясно видна изъ чертежа по большому углу наклоненія), проходитъ безъ остановки черезъ Раштадтъ и въ 9 ч. 19 м. достигаетъ Ооса, опережаетъ здѣсь пассажирскій поѣздъ и, отправляясь уже въ 9 ч. 22 м. дальше, приходитъ въ 9 ч. 47 м. въ Аппенвейеръ.

Если тѣло совершаетъ прямолинейное поступательное движеніе, то и движеніе всѣхъ его точекъ тоже будетъ прямолинейно. Если же тѣло вращается около неподвижной оси, съ которой оно неизмѣнно связано, то каждая точка тѣла, не лежащая на этой оси, будетъ описывать кругъ, центромъ котораго будетъ точка оси, и плоскость котораго — перпендикулярна къ этой оси. Если вращеніе тѣла, а, слѣдовательно, каждой его точки по своему кругу равномернo, и если обозначить черезъ n число оборотовъ въ минуту, то, по уравненію 2), скорость точки, находящейся на разстояніи r отъ оси вращенія, равна:

$$c = \frac{s}{t} = \frac{2\pi nr}{60} \dots \dots \dots \text{д)}$$

При переменномъ движеніи въ равные промежутки времени точка проходитъ различные пути; поэтому скорость мѣняется въ каждое мгновеніе. Несмотря на это, и при такомъ движеніи можно говорить о скорости въ данный моментъ, при чемъ подъ скоростью въ данный моментъ слѣдуетъ понимать ту скорость, съ какой точка двигалась бы, если бы она, начиная съ даннаго момента, стала двигаться равномернo.

Фиг. 3.



въ уравненіе 5), то получимъ:

$$s = \left(\frac{v + c}{2} \right) \cdot \left(\frac{v - c}{p} \right) = \frac{v^2 - c^2}{2p} \dots \dots \dots 6)$$

Можно получить еще и другія значенія пройденнаго пути s, если рѣшить уравненіе 4) относительно v или c и подставить найденныя значенія въ уравненіе 5).

Изъ уравненія 4) имѣемъ:

$$v = c + pt.$$

Подставивъ это выраженіе въ уравненіе 5), получимъ:

$$s = \left(\frac{c + pt + c}{2} \right) t = ct - \frac{pt^2}{2} \dots \dots \dots 7)$$

Кромѣ того, изъ уравненія 4):

$$c = v - pt.$$

Подставляя это значеніе въ уравненіе 5), имѣемъ:

$$s = \left(\frac{v + v - pt}{2} \right) t = vt - \frac{pt^2}{2} \dots \dots \dots 8)$$

Оба послѣднія выраженія для s (уравненія 7 и 8) также вытекаютъ изъ геометрическаго разсмотрѣнія фиг. 4, при чемъ трапецію ABCD одинъ разъ можно разсматривать какъ сумму прямоугольника ABED и треугольника CDE, другой разъ—какъ разность между прямоугольникомъ ABCF и треугольникомъ CDF. Дѣйствительно:

$$CE = DF = v - c = pt,$$

слѣдовательно:

$$\Delta CDE = \Delta CDF = pt \frac{t}{2} = \frac{pt^2}{2}$$

Если же положить въ уравненіяхъ 4—7 $c = 0$, то получимъ слѣдующія формулы для равноѣрно-ускореннаго движенія тѣла съ начальной скоростью, равной нулю:

$$p = \frac{v}{t} \dots \dots \dots 9)$$

$$s = \frac{v}{2} t \dots \dots \dots 10)$$

$$s = \frac{v^2}{2p} \dots \dots \dots 11)$$

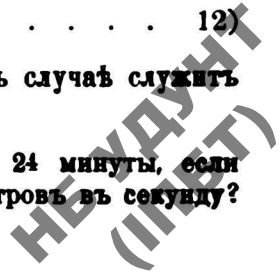
$$s = \frac{pt^2}{2} \dots \dots \dots 12)$$

Графическимъ изображеніемъ движенія въ этомъ случаѣ служитъ треугольникъ (ΔCDE на фиг. 4).

Задача 1. Какой путь пройдетъ паровозъ въ 24 минуты, если онъ будетъ двигаться равноѣрно со скоростью 12 метровъ въ секунду?

Рѣшеніе. Такъ какъ:

$$c = 12 \text{ метр.}$$



и

$$t = 24 \text{ мин.} = 24 \cdot 60 = 1440 \text{ сек.}$$

то по ур. 1):

$$s = 12 \cdot 1440 = 17\ 280 \text{ метр.}$$

Задача 2. Найти среднюю скорость паровоза, проходящего в часть 60 километр.

Рѣшеніе. Такъ какъ:

$$t = 60 \cdot 60 = 3600 \text{ сек.}$$

и

$$s = 60 \text{ километр.} = 60\ 000 \text{ метр.,}$$

то по ур. 2):

$$c = \frac{60\ 000}{3600} = 16\frac{2}{3} \text{ метр.}$$

Задача 3. Если принять скорость свѣта въ 40 000 миль, разстояніе земли отъ солнца—въ 21 милл. миль, то сколько времени понадобится свѣтовому лучу, чтобы достигнуть отъ солнца до земли?

Рѣшеніе. По ур. 1) имѣемъ:

$$t = \frac{s}{c} = \frac{21\ 000\ 000}{40\ 000} = 525 \text{ сек.} = 8 \text{ мин.} 45 \text{ сек.}$$

Задача 4. Луна совершаетъ свое движеніе вокругъ земли въ 28 дней. Какова должна быть скорость этого движенія, если разстояніе луны отъ земли принять равнымъ 50000 миль?

Рѣшеніе.

$$1 \text{ день} = 24 \cdot 60 \cdot 60 = 86\ 400 \text{ сек.}$$

$$t = 28 \text{ дней} = 28 \cdot 86\ 400 = 2\ 419\ 200 \text{ сек.}$$

Такъ какъ длина орбиты луны:

$$s = 2\pi r = 2 \cdot 50\ 000 \cdot 3,14 = 314\ 000 \text{ миль,}$$

то по ур. 2):

$$c = \frac{314\ 000}{2\ 419\ 200} = \simeq 0,13 \text{ миль.}$$

Задача 5. Паровая машина дѣлаетъ $n = 50$ оборотовъ въ минуту; радіусъ кривошипа $r = 0,4$ метр. Найти среднюю скорость кривошипа.

Рѣшеніе. По ур. 3):

$$c = \frac{2 \cdot 0,4 \cdot 3,14 \cdot 50}{60} = \simeq 2,1 \text{ метр.}$$

Задача 6. Тѣло, движущееся съ ускореніемъ $p = 1$ метр., имѣетъ начальную скорость $c = 2$ метр. и конечную $v = 10$ метр. Сколько времени продолжалось движеніе, и какова длина пройденнаго пути?

Рѣшеніе. По ур. 4):

$$t = \frac{v - c}{p} = \frac{10 - 2}{1} = 8 \text{ сек.}$$

кромѣ того, по ур. 5):

$$s = \frac{10 + 2}{2} \cdot 8 = 48 \text{ метр.}$$

или длину пути s можно вычислить по ур. 7):

$$s = 2 \cdot 8 + \frac{1 \cdot 8^2}{2} = 48 \text{ метр.}$$

НБ УДУНТ
(ИПБТ)

Задача 7. Поезд желѣзной дороги въ данный моментъ имѣеть скорость 15 метр. Затѣмъ начинаютъ его тормазить такъ, что скорость его въ каждую секунду уменьшается на 0,5 метра. Какова будетъ скорость его по истеченіи 24 секундъ, и каковъ будетъ пройденный имъ за это время путь?

Рѣшеніе. Дано:

$$\begin{aligned}t &= 24 \\c &= 15 \\p &= -0,5\end{aligned}$$

слѣдовательно, по ур. 4):

$$v = c + pt = 15 - 0,5 \cdot 24 = 3 \text{ метра.}$$

и по ур. 5):

$$s = \frac{3 + 15}{2} \cdot 24 = 216 \text{ метр.}$$

Задача 8. Тѣло движется со скоростью $c = 6$ метр. отъ точки А прямолинейно и съ ускореніемъ $p = 0,2$ метр. къ точкѣ В, куда оно прибываетъ со скоростью $v = 20$ метр. Найти разстояніе между точками А и В?

Рѣшеніе. По ур. 6):

$$s = \frac{20^2 - 6^2}{2 \cdot 0,2} = 910 \text{ метр.}$$

Задача 9. Паровозъ имѣеть въ данный моментъ скорость 5 метр. и продолжаетъ движеніе въ продолженіе 16 сек. съ ускореніемъ 0,6 метр. Какой путь онъ пройдетъ за это время?

Рѣшеніе. По ур. 7):

$$s = 5 \cdot 16 + \frac{0,6 \cdot 16^2}{2} = 156,8 \text{ метр.}$$

Задача 10. Какое ускореніе получаетъ снарядъ въ каналѣ орудія, длиною 11,2 метр., если онъ у дула имѣеть скорость $= \sphericalangle 800$ метр., и во сколько времени онъ проходитъ этотъ путь (т. е. каналъ)?

Рѣшеніе. Такъ какъ здѣсь начальная скорость $=$ нулю, то изъ ур. 11) получимъ:

$$p = \frac{v^2}{2s} = \frac{800^2}{2 \cdot 11,2} = \sphericalangle 28\,500 \text{ метр.}$$

Это громадное ускореніе, однако, приобрѣтается въ теченіе 1 секунды. Въ дѣйствительности же, подъ дѣйствиємъ пороховыхъ газовъ, снарядъ проходитъ каналъ орудія, по ур. 9), лишь въ:

$$t = \frac{v}{p} = \frac{800}{28\,500} = \sphericalangle \frac{1}{36} \text{ сек.}$$

Развиваемая имъ скорость, поэтому, равна $\frac{28\,500}{36} = \sphericalangle 800$ метр.

Задача 11. Камень, брошенный въ шахту, глубиною въ 60 метр., достигаетъ дна ея черезъ 3,5 сек. Какъ велико ускореніе?

Рѣшеніе. По ур. 12) имѣемъ:

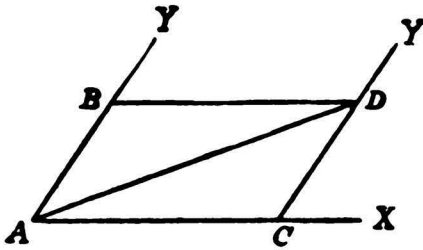
$$p = \frac{2s}{t^2} = \frac{2 \cdot 60}{3,5^2} = \sphericalangle 9,8 \text{ метр. (ускореніе силы тяжести).}$$

2. Сложныя движенія.

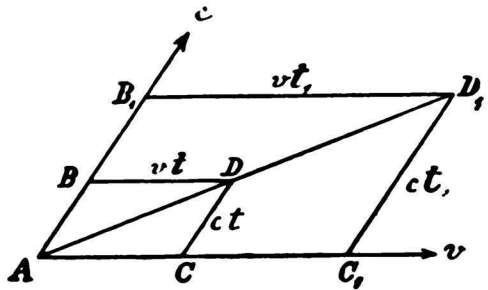
Если матеріальная точка движется по какому-нибудь опредѣленному направленію, въ то время какъ тѣло, на которомъ она находится или съ которымъ оно связано, движется по другому направленію, то дѣйствительное движеніе матеріальной точки сложится изъ этихъ двухъ отдѣльныхъ движеній.

Пусть A (фиг. 5)—начальная точка движенія, AU —направленіе движенія матеріальной точки, AX —направленіе движенія тѣла.

Фиг. 5.



Фиг. 6.



Положимъ, что въ опредѣленный промежутокъ времени t тѣло передвинулось изъ точки A въ точку C ; тогда направленіе линии AU изъ прежняго положенія перейдетъ въ новое CY , параллельное AU . Но одновременно съ этимъ матеріальная точка пройдетъ разстояніе AB , которое поэтому и должно быть отложено на новомъ направленіи CY ($CD = AB$). Тогда конечная точка D и будетъ тѣмъ мѣстомъ, котораго дѣйствительно достигаетъ матеріальная точка по истеченіи t секундъ. Точка D и начальная точка A — двѣ противолежащія вершины параллелограмма, построеннаго на отрѣзкахъ AB и AC .

Въ качествѣ примѣра можно привести движеніе человѣка на плавающемъ суднѣ.

Если оба отдѣльныя (составляющія) движенія AB и AC прямолинейны и равномерны, то и дѣйствительное движеніе AD (составное или сложное движеніе) тоже будетъ прямолинейнымъ и равномернымъ.

Для доказательства возьмемъ точки D и D_1 , въ которыя приходитъ матеріальная точка по истеченіи t и t_1 секундъ (фиг. 7). Если c и v скорости обонхъ срставляющихъ равномерныхъ движеній, то точка D будетъ лежать въ противоположной (точкѣ A) вершинѣ параллелограмма, построеннаго на отрѣзкахъ $AB = ct$ и $AC = vt$. Точно такъ же точка D_1 будетъ противолежащей (тоже точкѣ A) вершиной параллелограмма, построеннаго на отрѣзкахъ $AB_1 = ct_1$ и $AC_1 = vt_1$.

Изъ фиг. 6 слѣдуетъ:

$$\frac{AC}{CD} = \frac{vt}{ct} = \frac{v}{c}, \quad \frac{AC_1}{C_1D_1} = \frac{vt_1}{ct_1} = \frac{v}{c};$$

Слѣдовательно:

$$\frac{AC}{CD} = \frac{AC_1}{C_1D_1} = \frac{v}{c}$$

т. е. точки А, D и D₁ лежатъ на одной прямой.

Изъ фиг. 6, кромѣ того, слѣдуетъ:

$$\frac{AD}{AD_1} = \frac{CD}{C_1D_1} = \frac{ct}{ct_1} = \frac{t}{t_1}$$

или словами: при составномъ движеніи пройденные пути относятся между собою, какъ соотвѣтствующіе имъ промежутки времени. Поэтому такъ же и составное движеніе должно быть и прямолинейно и равномерно; скорость его w выражается діагональю параллелограмма, построеннаго на составляющихъ скоростяхъ c и v .

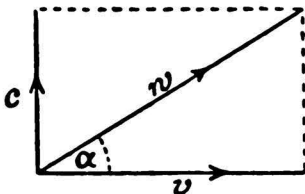
Если направленія составляющихъ движеній лежатъ на одной прямой, то равнодѣйствующая скорость равна суммѣ составляющихъ скоростей, если движенія направлены въ одну сторону; если же движенія имѣютъ прямо противоположное направленіе, то равнодѣйствующая скорость равна разности составляющихъ скоростей. Если составляющія скорости c и v направлены подъ прямымъ угломъ одна къ другой (фиг. 7), то равнодѣйствующая скорость равна:

$$w = \sqrt{c^2 + v^2}$$

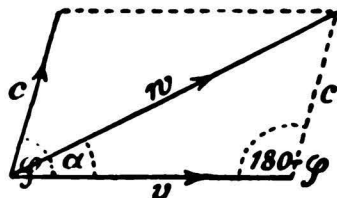
Направленіе равнодѣйствующей скорости w зависитъ отъ выраженія:

$$\operatorname{tg} \alpha = \frac{c}{v}$$

Фиг. 7.



Фиг. 8.



Если же составляющія скорости образуютъ между собой какой-нибудь уголъ φ (фиг. 8), то:

$$w^2 = c^2 + v^2 - 2c \cos(180 - \varphi),$$

Слѣдовательно:

$$w = \sqrt{c^2 + v^2 + 2cv \cos \varphi}$$

НБ УДУНТ
(ИПБТ)

Направление равнодѣйствующей скорости w , поэтому, въ данномъ случаѣ зависитъ отъ выраженія:

$$\frac{\sin \alpha}{\sin (180 - \varphi)} = \frac{c}{w}$$

или:

$$\sin \alpha = \frac{c \sin \varphi}{w}$$

Точно такъ же всякую данную скорость можно разсматривать какъ равнодѣйствующую и построениемъ параллелограмма разложить ее на двѣ составляющія скорости заданнаго направленія.

Точно такимъ же образомъ, какъ равномерныя движенія, можно складывать или разлагать и равномерно-ускоренныя (или замедленныя) движенія.

Составное (сложное) движеніе, полученное отъ сложения двухъ равномерно-ускоренныхъ отдѣльныхъ движеній, тоже будетъ равномерно-ускореннымъ; и ускореніе его выразится діагональю параллелограмма, построеннаго на обѣихъ составляющихъ ускореніяхъ.

Складывая равномерное движеніе съ равномерно-ускореннымъ, если они оба составляютъ между собой нѣкоторый уголъ, получимъ криволинейное (параболическое) движеніе (см. § 21. Движеніе тяжелаго тѣла, брошеннаго въ какомъ-нибудь направленіи).

Задача 12. Судно движется по теченію со скоростью 3 метр. Какова дѣйствительная скорость w человака, идущаго со скоростью 1,2 метр. по палубѣ по направленію движенія судна? Какова дѣйствительная скорость его w_1 , при движеніи въ обратномъ направленіи (противъ теченія)?

Рѣшеніе:

$$w = 3 + 1,2 = 4,2 \text{ метр.}$$

$$w_1 = 3 - 1,2 = 1,8 \text{ метр.}$$

Задача 13. Скорость лодки перпендикулярно къ теченію $v = 3$ метр., скорость самого теченія $c = 4$ метр. Какова дѣйствительная скорость w лодки?

Рѣшеніе:

$$w = \sqrt{c^2 + v^2} = \sqrt{4^2 + 3^2} = 5 \text{ метр.}$$

Задача 14. Тѣло по одному направленію имѣетъ скорость 6 метр. а по другому, составляющему съ первымъ уголъ въ 60° ,—3 метра. Найти равнодѣйствующую скорость вычисленіемъ и построениемъ.

Рѣшеніе. Если данныя составляющія скорости отложить въ известномъ масштабѣ (фиг. 8), то можно будетъ вполне точно измѣрить искомую равнодѣйствующую скорость w .

Вычисленіемъ же получаемъ:

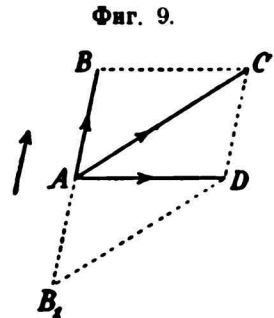
$$w = \sqrt{6^2 + 3^2 + 2 \cdot 6 \cdot 3 \cdot \cos 60^\circ} = 7,94 \text{ метр.}$$

3. Относительное (кажущееся) движение.

Если пространство, въ которомъ движется тѣло (матеріальная точка), само производитъ поступательное движеніе, то, согласно п. 2 этого же параграфа, дѣйствительное или истинное движеніе тѣла складывается изъ этихъ двухъ отдѣльныхъ движеній.

Поэтому, если построимъ (фиг. 9) параллелограмъ на поступательномъ движеніи AB пространства и (относительномъ) движеніи AD тѣла, находящагося въ этомъ пространствѣ, то діагональ AC представитъ собою дѣйствительное движеніе тѣла.

Движеніе AD тѣла, по отношенію къ движущемуся въ свою очередь пространству, называется относительнымъ или кажущимся движеніемъ, такъ какъ наблюдателю, находящемуся въ томъ же пространствѣ, будетъ казаться, что совершается только одно движеніе AD . Въ противоположность этому движенію дѣйствительное движеніе тѣла AC называютъ абсолютнымъ или истиннымъ.



Но часто приходится по абсолютному движенію тѣла и поступательному движенію пространства найти относительное движеніе тѣла. Въ такомъ случаѣ (фиг. 9) нужно построить параллелограмъ по діагонали AC (абсолютное движеніе) и сторонѣ AB (движеніе пространства). Тогда другая сторона AD параллелограмма представитъ собою искомое относительное движеніе тѣла.

Но можно также линію AD разсматривать какъ діагональ параллелограмма AB_1DC , сторона котораго AC выражаетъ абсолютное движеніе, а другая сторона AB_1 —прямопротивоположное поступательному движенію пространства.

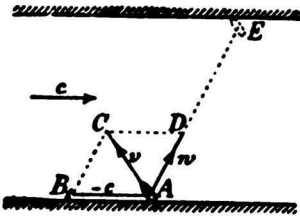
Поэтому, при равномерныхъ движеніяхъ съ постоянными скоростями получимъ слѣдующее правило для опредѣленія относительной скорости тѣла.

Надо построить параллелограмъ на абсолютной скорости тѣла и на отрицательной (прямопротивоположной) скорости поступательнаго движенія пространства. Діагональ этого параллелограмма и представитъ собою искомую относительную скорость тѣла.

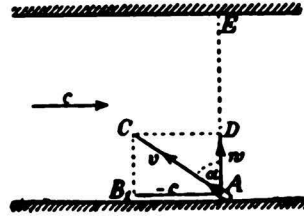
Такъ, напр., если лодка переправляется черезъ рѣку, въ которой вода течетъ со скоростью s (фиг. 10), то для того, чтобы изъ точки A попасть въ точку E , лодка должна идти по направленію AC ,

которое определится из построения параллелограмма по действительной скорости лодки $w = AD$ и скорости течения воды $c = AB_1 - AB_1CD$.

Фиг. 10.



Фиг. 11.



Если точка E (фиг. 11) лежит прямо против точки A (т. е. $\rightarrow B_1AE = 90^\circ$), то:

$$v = \sqrt{w^2 + c^2}$$

Задача 15. Лодка должна переправиться на другой берег перпендикулярно къ течению рѣки, ширина которой $s = 600$ метр.; скорость течения $c = 0,8$ метр. Переправа должна произойти въ $t = 5$ мин. Какова должна быть относительная скорость v и по какому направленію должна идти лодка? (фиг. 11).

Рѣшеніе. Дѣйствительная скорость лодки при переправѣ равна:

$$w = \frac{s}{t} = \frac{600}{5 \cdot 60} = 2 \text{ метр.}$$

слѣдовательно:

$$v = \sqrt{w^2 + c^2} = \sqrt{2^2 + 0,8^2} = 2,15 \text{ метр.}$$

$$\operatorname{tg} \alpha = \frac{c}{w} = \frac{0,8}{2} = 0,4$$

$$\alpha = 21^\circ 50' = \simeq 22^\circ$$

Если движенія — равномерно-ускоренныя, то, для опредѣленія относительнаго движенія, нужно воспользоваться вышеприведеннымъ построениемъ параллелограмма, только вмѣсто скоростей слѣдуетъ подставить вездѣ ускоренія.

Лучшимъ примѣромъ относительнаго движенія служитъ движеніе воды въ турбинномъ колесѣ. Поступательно движущимся пространствомъ здѣсь служитъ лопастное колесо турбины, имѣющее равномерно-вращательное движеніе. Движеніе каждой частицы воды въ колесѣ по отношенію къ лопасти будетъ кажущимся (относительнымъ); истинное же (абсолютное) движеніе водной частицы въ каждый моментъ слагается изъ двухъ отдѣльныхъ движеній.

§ 4.

Физическіе законы.

1. Законъ инерціи (Галилей 1638 г.).

Всякое тѣло остается въ состояніи покоя или прямолинейнаго равномернаго движенія до тѣхъ поръ, пока не будетъ выведено изъ этого состоянія дѣйствіемъ внѣшнихъ силъ.

Кратковременное дѣйствіе силы достаточной величины (такъ назыв. мгновенной силы) сообщаетъ тѣлу, находящемуся въ покоѣ, равномерное прямолинейное движеніе, которое, согласно закону инерціи, продолжалось бы неизмѣнно, если бы не существовало противодѣйствующихъ силъ (сопротивленій), останавливающихъ, въ концѣ концовъ, движеніе тѣла.

Такъ, напр., если санямъ на льду сообщить толчокъ, то онѣ двигались бы впередъ безконечно, прямолинейно и равномерно, если бы треніе и сопротивленіе воздуха, въ концѣ концовъ, не останавливали этого движенія. Но чтобы сразу остановить движеніе саней или отклонить ихъ отъ прямолинейнаго направленія, необходимо всегда употребить какую-нибудь внѣшнюю силу.

Подъ дѣйствіемъ силы, сохраняющей все время свою величину и направленіе (такъ назыв. постоянной силы), тѣло приобретаетъ прямолинейное равномерно-ускоренное движеніе, при чемъ ускореніе тѣмъ больше, чѣмъ больше дѣйствующая сила. Если двѣ силы одна за другой дѣйствуютъ на тѣло одинаковой массы и сообщаютъ ему одно и то же ускореніе, то принимаютъ, что силы равны между собой. Напротивъ, если тѣлу одной и той же массы одна сила сообщаетъ ускореніе въ n разъ больше, чѣмъ другая, то въ этомъ случаѣ считаютъ, что одна сила въ n разъ больше другой.

1. Слѣдовательно, силы относятся между собою, какъ ускоренія, которыя онѣ сообщаютъ тѣлу одной и той же массы.

Двѣ массы считаютъ равными между собой, если онѣ подъ дѣйствіемъ одной и той же силы получаютъ одинаковыя ускоренія. Массу тѣла считаютъ тѣмъ большей, чѣмъ меньше ускореніе, сообщаемое ей опредѣленной силой. Одну массу считаютъ въ n разъ больше другой, если ускореніе, сообщаемое одной и той же силой первой массѣ, въ n разъ меньше, чѣмъ сообщаемое второй массѣ, или если первая масса подъ дѣйствіемъ въ n разъ большей силы получаетъ то же самое ускореніе, какъ и вторая.

Такъ, напр., на экваторѣ ($\varphi = 0$) и на высотѣ уровня моря ($h = 0$):

$$g = \sphericalangle 9,781 \text{ метр.},$$

на полюсѣ ($\varphi = 90^\circ$) при $h = 0$:

$$g = \sphericalangle 9,831 \text{ метр.}$$

Для Карлсруэ $\varphi = 49^\circ 1'$ и $h = 117$ метр., слѣдовательно:

$$g = 9,8089 = \sphericalangle 9,81 \text{ метр.}$$

Если обозначить вѣсъ массы m черезъ G , то изъ уравненія 18) слѣдуетъ:

$$g = \frac{G}{m}$$

$$m = \frac{G}{g} \dots \dots \dots 15)$$

или словами:

$$\text{масса} = \frac{\text{вѣсу}}{\text{ускореніе силы тяжести.}}$$

Уравненіе 15) показываетъ, что для того, чтобы получить числовую величину массы, нужно числовую величину вѣса G разделить на $g = 9,81$. Слѣдовательно, если принять (какъ сказано выше) за единицу вѣса (единицу силы) 1 килограммъ, то единицей массы будетъ масса тѣла, вѣсъ котораго равенъ 9,81 килогр.

Для массы m_1 , вѣсъ которой G_1 , на основаніи уравненія 15) получимъ:

$$m_1 = \frac{G_1}{g}$$

Раздѣливъ оба послѣднія равенства, имѣемъ:

$$\frac{m_1}{m} = \frac{G_1}{G},$$

или словами: массы тѣлъ относятся между собой, какъ ихъ вѣса.

Поэтому, чтобы сравнить между собою массы двухъ тѣлъ, достаточно опредѣлить посредствомъ взвѣшиванія вѣса ихъ.

Задача 16. Сила $P = 30$ килогр. сообщаетъ тѣлу ускореніе $p = 1,8$ метр. Какъ велико ускореніе p_1 , сообщаемое тому же самому тѣлу силою $P_1 = 20$ килогр.?

Рѣшеніе. На основаніи положенія 1, стр. 15:

$$\frac{P_1}{P} = \frac{p_1}{p},$$

слѣдовательно:

$$p_1 = \frac{P_1}{P} p = \frac{20}{30} 1,8 = 1,2 \text{ метр.}$$

Задача 17. Тѣло, масса котораго m , получаетъ подѣ дѣйствіемъ нѣкоторой силы ускореніе $p = 2$ метр., та же сила другому тѣлу, масса

котораго m_1 , сообщаетъ ускореніе $p_1 = 5$ метр. Какъ относятся между собою массы m и m_1 ?

Рѣшеніе. На основаніи положенія 2, стр. 16:

$$\frac{m_1}{m} = \frac{p}{p_1} = \frac{2}{5}, \text{ или: } m_1 = \frac{2}{5} m.$$

Задача 18. Найти величину массы m_1 тѣла, при условіи, что ему силою $P_1 = 75$ килогр. сообщается то же самое ускореніе p , какое получаетъ другое тѣло, масса котораго $m = 15$, подѣ дѣйствиємъ силы $P = 50$ килогр.

Рѣшеніе. На основаніи положенія 3, стр. 16:

$$\frac{m_1}{m} = \frac{P_1}{P}.$$

или:

$$m_1 = \frac{P_1}{P} m = \frac{75}{50} 15 = 22,5.$$

Задача 19. Какой величины нужно приложить силу P (пренебрегая треніемъ и сопротивленіемъ), чтобы сообщить массѣ $m = 20$ ускореніе $p = 3,5$ метр?

Рѣшеніе. По уравненію 13), стр. 16:

$$P = pm = 3,5 \cdot 20 = 70 \text{ килогр.}$$

Задача 20. Определить величину массы m тѣла, вѣсъ котораго равенъ 35,3 килогр.

Рѣшеніе. На основаніи уравненія 15), стр. 17:

$$m = \frac{G}{g} = \frac{35,3}{9,81} = \simeq 3,6.$$

Задача 21. Масса m тѣла выражается числомъ 12. Определить вѣсъ этого тѣла.

Рѣшеніе.

$$G = mg = 12 \cdot 9,81 = 117,72 \text{ килогр.}$$

3. Законъ противодѣйствія (законъ реакціи).

Опытъ учить, что силы въ природѣ не проявляются совершенно отдѣльно, но каждая сила вызываетъ противодѣйствующую ей силу. Дѣйствующая и противодѣйствующая силы всегда направлены по одной прямой линіи, равны по величинѣ, но прямо противоположны по направленію.

Искѣе всего этотъ законъ можно изучить на отдѣльныхъ примѣрахъ.

Давленіе тѣла А на тѣло В всегда вызываетъ равное, но прямо противоположное давленіе тѣла В на тѣло А.

Если человекъ будетъ тянуть грузъ, то и грузъ, въ свою очередь, съ равной силой будетъ тянуть человека.

Горизонтальная балка (фиг. 82), лежащая на двухъ опорахъ и подверженная дѣйствию вертикальныхъ силъ, производитъ на каждую точку опоры давленіе, направленное вертикально внизъ, или, такъ называемое, опорное давленіе; съ другой стороны, балка со стороны опорныхъ точекъ тоже испытываетъ давленія, равныя, но прямопротивоположныя, т. е. направленные вертикально вверхъ (опорныя сопротивленія).

Такъ же и въ другихъ случаяхъ непосредственнымъ наблюдениемъ можно удостовѣриться въ существованіи закона противодѣйствія: такъ, напр., сила, съ которой земля притягивается солнцемъ, равна по величинѣ и прямопротивоположна по направленію силѣ, съ которой солнце, въ свою очередь, притягивается землей.

Итакъ, вездѣ въ природѣ давленіе и сопротивленіе давленію, притяженіе и сопротивленіе притяженію равны по величинѣ, но прямопротивоположны по направленію.

4. Законъ параллелограмма.

Если одновременно дѣйствуютъ на тѣло нѣсколько силъ, то движеніе его явится результатомъ всѣхъ тѣхъ движеній, которыя получило бы тѣло, подѣ дѣйствіемъ каждой изъ силъ въ отдѣльности.

На этомъ общемъ законѣ основана теорема параллелограмма силъ, которая читается такъ:

Если двѣ силы дѣйствуютъ на тѣло, то ихъ равнодѣйствующая по величинѣ и направленію выразится діагональю параллелограмма, построеннаго на обѣихъ силахъ.

Обратно, можно каждую силу разсматривать какъ равнодѣйствующую и, при помощи построения параллелограмма, разложить ее на двѣ составляющія по даннымъ направленіямъ.

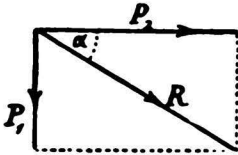
Сложеніе данныхъ силъ въ одну равнодѣйствующую, или разложеніе одной данной силы на двѣ составляющія по даннымъ направленіямъ производится по тѣмъ же правиламъ, какъ и сложеніе и разложеніе скоростей (§ 3, стр. 10). При этомъ каждая сила выражается прямою линіей, имѣющей столько единицъ длины, сколько единицъ силы заключается въ разсматриваемой силѣ.

Если составляющія силы дѣйствуютъ по одной прямой и по одному и тому же направленію, то равнодѣйствующая равна суммѣ ихъ.

Если двѣ составляющія силы дѣйствуютъ по одной прямой, но въ противоположныя стороны, то равнодѣйствующая равна разности ихъ

и направлена въ сторону большей изъ нихъ. Если при этомъ обѣ составляющія равны между собою, то равнодѣйствующая ихъ равна нулю, сами же онѣ находятся въ равновѣсїи.

Фиг. 12.



Если по одной и той же прямой, но въ разныя стороны дѣйствуютъ больше двухъ силъ, то этотъ случай можно привести къ предыдущему, сложивъ всѣ силы, дѣйствующія по одному направлению въ одну равнодѣйствующую, а дѣйствующія по противоположному — въ другую.

Если направленія двухъ силъ P_1 и P_2 составляютъ между собою прямой уголъ, то величина равнодѣйствующей R (фиг. 12) въ этомъ случаѣ равна:

$$R = \sqrt{P_1^2 + P_2^2} .$$

Направленіе силы R опредѣляется изъ формулы:

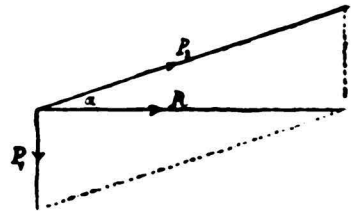
$$\operatorname{tg} \alpha = \frac{P_1}{P_2} .$$

Если же требуется данную силу R разложить на двѣ составляющія P_1 и P_2 такъ, чтобы направленія послѣднихъ составляли прямой уголъ, и если уголъ между P_2 и $R = \alpha$ (фиг. 12), то:

$$\begin{aligned} P_1 &= R \sin \alpha \\ P_2 &= R \cos \alpha . \end{aligned}$$

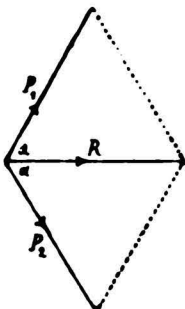
Если же, при разложеніи силъ, направленіе одной изъ составляющихъ P_1 перпендикулярно къ R , а направленіе другой P_2 составляетъ съ R уголъ α (фиг. 13), то:

Фиг. 13.



$$\begin{aligned} P_1 &= R \operatorname{tg} \alpha \\ P_2 &= \frac{R}{\cos \alpha} . \end{aligned}$$

Фиг. 14.



Если же обѣ составляющія силы образуютъ съ равнодѣйствующей R равныя углы α (этотъ случай, напр., встрѣчается въ колѣнчато-рычажномъ прессѣ), то онѣ равны между собою. Въ такомъ случаѣ имѣемъ (фиг. 14):

$$P_1 = P_2 = \frac{R}{2 \cos \alpha} .$$

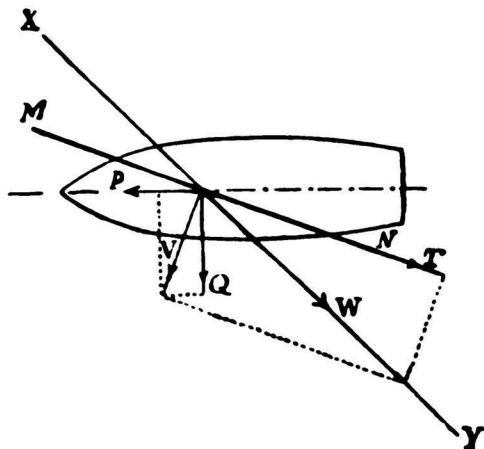
Если требуется найти равнодѣйствующую нѣсколькихъ силъ $P_1, P_2, P_3 \dots$, дѣйствующихъ въ одной плоскости на одну и ту же точку, то сна-

чала нужно, помощью параллелограмма сил, сложить двѣ изъ нихъ, напр., P_1 и P_2 , въ равнодѣйствующую R_1 , затѣмъ R_1 и P_3 — въ равнодѣйствующую R_2 , далѣе R_2 и P_4 — въ равнодѣйствующую R_3 и т. д.

Задача о разложеніи силы R болѣе чѣмъ на двѣ составляющія данныхъ направленій неопредѣленная, такъ какъ можно получить сколько угодно рѣшеній.

Примѣромъ разложенія силъ можетъ служить лавирующее судно (фиг. 15). Если XU — направленіе вѣтра и MN — направленіе паруса,

Фиг. 15.



то сила вѣтра W разложится сначала на составляющія: T — по направленію паруса и V — перпендикулярно къ нему, при чемъ эта послѣдняя сила V можетъ произвести дѣйствіе на парусъ.

Если, далѣе, эту силу V опять разложить на составляющія: P — по направленію судна и Q — перпендикулярно къ нему, то сила P и будетъ именно та сила, благодаря которой судно движется впередъ, въ то время какъ сила Q вызываетъ боковое движеніе его (незначительное вслѣдствіе большого сопротивленія воды), такъ называемый дрейфъ.

Задача 22. По одной прямой линіи и по одному и тому же направленію дѣйствуютъ силы $P_1 = 20$ килогр., $P_2 = 35$ килогр., $P_3 = 42$ килогр. Найти величину равнодѣйствующей R .

Рѣшеніе.

$$R = 20 + 35 + 42 = 97 \text{ килогр.}$$

Задача 23. По той же самой прямой дѣйствуютъ въ правую сторону силы въ 48, 30, 16 килогр., а въ противоположную — силы въ 15, 13, 8 килогр. Определить величину равнодѣйствующей R .

Рѣшеніе.

$$R = 48 + 30 + 16 - (15 + 13 + 8) = 58 \text{ килогр.}$$

Сила R будетъ направлена направо, такъ какъ сумма силъ, дѣйствующихъ въ этомъ направленіи, больше.

Задача 24. Двѣ взаимно перпендикулярныя силы $P_1 = 30$ килогр. и $P_2 = 60$ килогр. (фиг. 12) дѣйствуютъ на тѣло, вѣсъ котораго $G = 20$ килогр. Найти: величину равнодѣйствующей R , уголь α , составляемый послѣдней съ силою P_1 , и величину ускоренія p , получаемаго тѣломъ подъ дѣйствіемъ силы R .

Рѣшеніе. Если начертить силы P_1 и P_2 въ видѣ прямыхъ линій въ соответствующемъ масштабѣ (напр., 1 килогр. = 1 миллим.), то измѣреніемъ на чертежѣ или вычисленіемъ найдемъ:

$$R = 67,1 \text{ килогр.}$$

Такъ какъ:

$$\operatorname{tg} \alpha = \frac{30}{60} = 0,5,$$

то:

$$\alpha = 26^\circ 30'.$$

Искомое ускореніе по уравненію 13), стр. 16:

$$p = \frac{R}{m} = \frac{Rg}{G} = \frac{67,1 \cdot 9,81}{20} = 32,9 \text{ метр.}$$

Задача 25. Найти построеніемъ равнодѣйствующую R двухъ силъ $P_1 = 50$ килогр. и $P_2 = 40$ килогр., дѣйствующихъ подъ угломъ $\varphi = 60^\circ$ другъ къ другу.

Рѣшеніе.

$$R = 78,1 \text{ килогр.}$$

Тотъ же самый результатъ получимъ и вычисленіемъ изъ слѣдующаго равенства:

$$R = \sqrt{P_1^2 + P_2^2 + 2P_1 \cdot P_2 \cdot \cos \varphi} = \sqrt{50^2 + 40^2 + 2 \cdot 50 \cdot 40 \cdot \cos 60^\circ}.$$

Задача 26. Стропильная нога висячей фермы наклонена подъ угломъ въ 40° къ горизонту. Определить вычисленіемъ вертикальную составляющую V и горизонтальную H давленія на подкосъ $P=5000$ килогр.

Рѣшеніе.

$$V = 5000 \cdot \sin 40^\circ = 5000 \cdot 0,643 = 3215 \text{ килогр.}$$

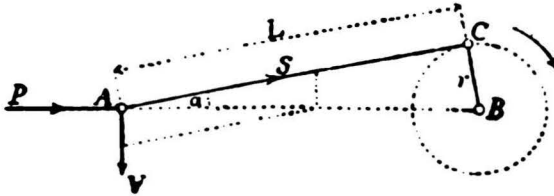
$$H = 5000 \cdot \cos 40^\circ = 5000 \cdot 0,766 = 3830 \text{ килогр.}$$

Задача 27. У паровой машины длина мотыля $g = 40$ сантим., длина шатуна $L=5 \cdot 40 = 200$ сантим. и давленіе, производимое поршневымъ штокомъ на крейцкопфъ, $P = 6280$ килогр. Определить величину давленія S , которому подвергается шатунъ, и величину давленія V , въ силу котораго крейцкопфъ прижимается къ направляющимъ въ тотъ моментъ, когда мотыль перпендикуляренъ къ шатуну (фиг. 16). Найти наибольшія значенія давленій S и V .

Рѣшеніе. Разложениемъ силы P по направленію AC и по направленію, перпендикулярному къ AB , получимъ:

$$V = P \cdot \operatorname{tg} \alpha; \quad S = \frac{P}{\cos \alpha}.$$

Фиг. 16.



Силы V и S не постоянны, а мѣняются въ каждый данный моментъ. Для положенія мотыля, представленнаго на фиг. 16, имѣемъ:

$$\operatorname{tg} \alpha = \frac{r}{L} = \frac{40}{200} = 0,2;$$

или:

$$\alpha = 11^{\circ} 20'.$$

Слѣдовательно:

$$V = 6280 \cdot 0,2 = 1256 \text{ килогр.}$$

$$S = \frac{6280}{0,981} = \simeq 6402 \text{ килогр.}$$

Наименьшія значенія давленій V и S получаются при $\alpha = 0$ (для, такъ называемой, мертвой точки мотыля), а именно;

$$V = 0; \quad S = P.$$

Наибольшія значенія, напротивъ, получаются при положеніи мотыля, перпендикулярномъ къ линіи AB , т. е. при углѣ α_{\max} . Давленія V и S въ этомъ случаѣ определяются изъ слѣдующихъ равенствъ:

$$\sin \alpha_{\max} = \frac{r}{L} = 0,2,$$

или:

$$\alpha = \simeq 11^{\circ} 30'.$$

Отсюда:

$$V_{\max} = 6280 \cdot 0,203 = \simeq 1275 \text{ килогр.}$$

$$S_{\max} = \frac{6280}{0,980} = \simeq 6408 \text{ килогр.}$$

§ 5.

Механическая работа силъ.

Чтобы судить о механической работѣ силы, необходимо знать, кромѣ величины ея (интенсивности), еще величину пути, пройденнаго точкою приложенія ея въ опредѣленный промежутокъ времени.

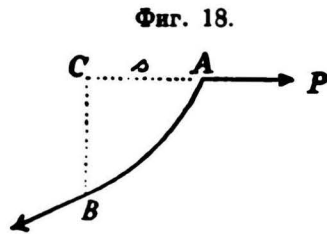
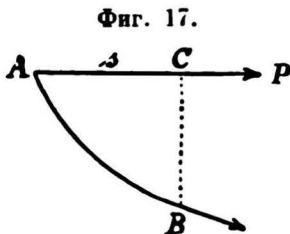
Такъ, напр., если изъ двухъ равныхъ силъ одна подымаетъ какой-нибудь грузъ въ определенный промежутокъ времени на вдвое большую высоту, чѣмъ другая, то механическая работа первой силы вдвое больше механической работы второй силы.

Вообще механической работой силы называютъ произведение изъ величины силы на величину пути, пройденнаго тѣломъ по направлению дѣйствія силы, или короче:

$$\text{механическая работа} = \text{силѣ} \times \text{путь.}$$

Такъ какъ сила выражается въ килограммахъ, а путь — въ метрахъ, то механическая работа выразится въ килограммометрахъ.

Если тѣло подвергается дѣйствию нѣсколькихъ силъ, то вообще оно придетъ въ движеніе, направленіе котораго можетъ существенно отличаться отъ направленія какой-нибудь силы, дѣйствующей на него. Если же, несмотря на это, рѣчи идетъ о механической работѣ именно такой силы, то подъ этой работой разумѣютъ произведение изъ величины силы на величину пути, считая его по направленію дѣйствія силы отъ начальной точки движенія тѣла до основанія перпендикуляра, опущеннаго изъ конечной точки движенія на направленіе дѣйствія силы.



Такъ, напр., если тѣло подъ дѣйствіемъ нѣсколькихъ силъ движется отъ А къ В (фиг. 17) и Р — одна изъ силъ, дѣйствующихъ на тѣло, то, полагая, что $BC \perp AC$, механическая работа силы Р за время этого движенія выразится такъ:

$$A = P \cdot \overline{AC} = P \cdot s$$

На фиг. 18, гдѣ во время движенія отъ точки А къ точкѣ В путь s имѣетъ направленіе, противоположное направленію дѣйствія силы, слѣдовательно, долженъ быть внесенъ въ формулу съ отрицательнымъ знакомъ,—механическая работа силы Р будетъ:

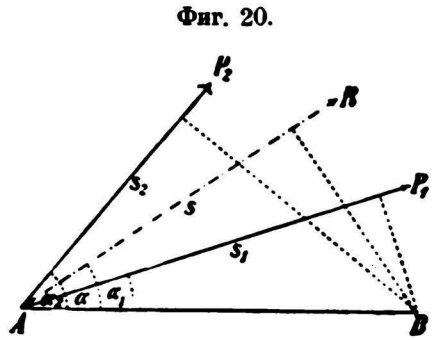
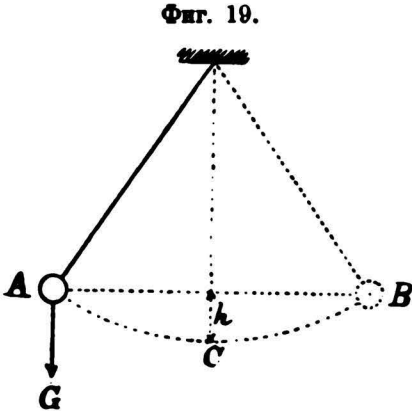
$$A = - P \cdot s$$

Напр., механическая работа силы тяжести въ математическомъ маятникѣ, если обозначить черезъ G вѣсъ груза (собственно маятника; фиг. 19), будетъ равна:

за время движения AC: $A_1 = G \cdot h$
 „ „ „ CB: $A_2 = - G \cdot h$

а за время полного качания маятника АВ (такъ какъ точки А и В лежатъ на одной высотѣ) механическая работа равна:

$$A = A_1 + A_2 = \text{нулю.}$$



Если сила все время дѣйствуетъ по перпендикуляру къ направлению движения, то путь, проходимый тѣломъ по направлению дѣйствія силы, равенъ нулю; поэтому сила въ этомъ случаѣ не производитъ никакой механической работы. (Примѣръ: центробѣжный маятникъ, у котораго механическая работа силы тяжести равна нулю, фиг. 172).

Пусть R—равнодѣйствующая нѣсколькихъ силъ $P_1, P_2 \dots$, дѣйствующихъ на тѣло, и АВ—направление движения тѣла (фиг. 20).

При разложеніи всѣхъ этихъ силъ по произвольнымъ направле-ніямъ, составляющая силы R, по какому-нибудь опредѣленному направле-нію, должна быть равна суммѣ составляющихъ силъ $P_1, P_2 \dots$ по тому же направле-нію. Такъ, для направле-нія АВ получимъ:

$$R \cos \alpha = P_1 \cos \alpha_1 + P_2 \cos \alpha_2 + \dots$$

На фиг. 20 имѣемъ:

$$\cos \alpha = \frac{s}{AB}; \quad \cos \alpha_1 = \frac{s_1}{AB}; \quad \cos \alpha_2 = \frac{s_2}{AB} \dots$$

Подставляя эти значенія въ предыдущее равенство, получимъ:

$$Rs = P_1 s_1 + P_2 s_2 + \dots \dots \dots 16)$$

Каждый изъ членовъ послѣдняго равенства представляетъ механическую работу каждой изъ данныхъ силъ, произведенную при дви-женіи тѣла отъ А до В. Равенство это читается такъ:

Механическая работа равнодѣйствующей равна суммѣ механическихъ работъ составляющихъ силъ.

Определенная механическая работа может быть произведена силою только въ определеннѣй, болѣе или менѣе короткѣй или долгѣй промежутокѣ времени; поэтому, для сужденія о полной работѣ силы необходимо еще указать величину затраченнаго на эту работу времени или определѣить, какъ велика механическая работа, производимая въ единицу времени (1 секунду).

Механическую работу силы, произведенную въ 1 секунду, называютъ производительностью (величиною работы, мощностью, или эффектомъ) силы; такъ какъ механическая работа = силѣ \times путь, а путь, пройденный въ 1 секунду, есть скорость, то короче можно сказать такъ:

$$\text{эффектъ} = \text{силѣ} \times \text{скорость},$$

или, если обозначить эффектъ черезъ E , силу — черезъ P , скорость — черезъ v , получимъ:

$$E = Pv \dots\dots\dots 17)$$

Для того, чтобы при болѣе или менѣе значительныхъ силахъ и скоростяхъ не получать большихъ числовыхъ величинъ, ввели понятіе о лошадиной силѣ, или о работѣ въ одну паровую лошадь.

Подъ лошадиною силою разумѣютъ или механическую работу, равную 75 килограммометрамъ въ 1 секунду, или производительность въ 75 килограммометровъ,

Если число лошадиныхъ силъ обозначить черезъ N , то:

$$N = \frac{E}{75} = \frac{Pv}{75} \dots\dots\dots 18)$$

При равномерномъ круговомъ (вращательномъ) движеніи (по уравненію 3), стр. 5):

$$v = \frac{2R\pi n}{60}$$

Если радіусъ R выраженъ въ сантиметрахъ, то по уравненію 18):

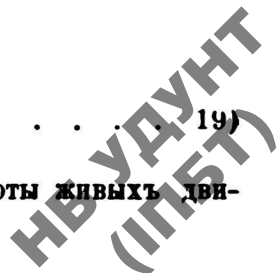
$$N = \frac{P \cdot 2R\pi \cdot n}{75 \cdot 60 \cdot 100} = \frac{n}{71\,620} \cdot P \cdot R$$

или:

$$P \cdot R = 71\,620 \cdot \frac{N}{n} \dots\dots\dots 19)$$

Для правильной ежедневной механической работы живыхъ двигателей существуетъ формула:

$$L = Pvt$$



въ которую подставляють:

среднюю силу . . . P =	для человѣка	для лошади
	10 килогр.	70 килогр.
„ скорость . . . v =	0,8 метр.	1,25 метр.
среднее время . . . t = 8 час.	= 8 . 60 . 60 = 28 800 секундъ.	

На основаніи этого, ежедневная механическая работа человѣка будетъ:

$$L = 10 \cdot 0,8 \cdot 28\,800 = 230\,400 \text{ килограммометровъ.}$$

а ежедневная механическая работа лошади:

$$L = 70 \cdot 1,25 \cdot 28\,800 = 2\,520\,000 \text{ килограммометровъ.}$$

Но очень часто ни человѣкъ, ни лошадь не въ состояніи производить работу съ опредѣленной средней скоростью и опредѣленное время; въ такомъ случаѣ, производимая ими ежедневная механическая работа меньше. Если черезъ v_1 назовемъ отступающую отъ средней нормы скорость, черезъ t_1 —новое время, то по формулѣ Герстнера *) получимъ слѣдующую величину дѣйствующей силы P_1 :

$$P_1 = P \left(2 - \frac{v_1}{v} \right) \cdot \left(2 - \frac{t_1}{t} \right) \dots \dots \dots 20)$$

Если на тѣло съ массою m , при прохожденіи пути s , дѣйствуетъ постоянная сила P , то, согласно стр. 24, механическая работа будетъ P_s . Но постоянная сила, согласно стр. 15, сообщаетъ тѣлу всегда равно-мѣрно-ускоренное движеніе, — слѣдовательно, обозначивъ черезъ c начальную скорость тѣла, черезъ v —конечную и черезъ p —ускореніе, получаемое тѣломъ подѣ дѣйствіемъ силы P , по уравненію 6) (стр. 7) получимъ:

$$s = \frac{v^2 - c^2}{2p}$$

Но по уравненію 13) (стр. 16):

$$P = mp$$

Перемноживъ почленно оба выраженія, находимъ:

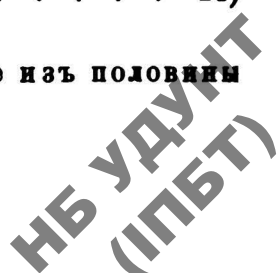
$$P_s = \frac{mv^2}{2} - \frac{mc^2}{2} \dots \dots \dots 21)$$

Выраженіе $\frac{mv^2}{2}$ или $\frac{mc^2}{2}$, т. е. произведеніе изъ половины

*) Существуетъ еще другая формула (Машека):

$$P_1 = P \left(3 - \frac{v_1}{v} - \frac{t_1}{t} \right)$$

Вообще, однако, слѣдуетъ предпочесть формулу Герстнера.



массы тѣла на квадратъ ея скорости, называютъ живою силою или энергіей *), которую тѣло обладаетъ въ тотъ моментъ, когда скорость = v или c .

Поэтому, въ уравненіи 21) $\frac{mv^2}{2}$ — живая сила тѣла въ концѣ движенія, а $\frac{mc^2}{2}$ — живая сила тѣла въ началѣ движенія, разность же:

$$\frac{mv^2}{2} - \frac{mc^2}{2}$$

слѣдовательно, представляетъ собою приращеніе живой силы, приобретаемое тѣломъ за время движенія.

Такимъ образомъ уравненіе 21) заключаетъ въ себѣ слѣдующую важное положеніе:

Механическая работа, производимая дѣйствующей на тѣло силою, равна приращенію живой силы, или короче:

механическая работа = приращенію живой силы.

Если начальная скорость тѣла равна нулю, то уравненіе 21) принимаетъ такой видъ:

$$P_s = \frac{mv^2}{2} \dots \dots \dots 22)$$

т. е. живая сила, которую тѣло имѣетъ въ концѣ движенія, равна механической работѣ, произведенной силою за время движенія.

Если сила P дѣйствуетъ по направленію, обратному движенію тѣла, т. е. является сопротивленіемъ, то движеніе тѣла становится равномѣрно-замедленнымъ.

Въ этомъ случаѣ уравненіе 21) (такъ какъ путь s будетъ величиной отрицательной) приметъ такой видъ:

$$- P_s = \frac{mv^2}{2} - \frac{mc^2}{2}$$

или:

$$P_s = \frac{mc^2}{2} - \frac{mv^2}{2} \dots \dots \dots 23)$$

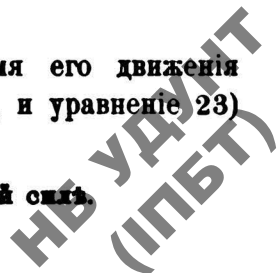
Въ данномъ случаѣ разность:

$$\frac{mc^2}{2} - \frac{mv^2}{2}$$

показываетъ убываніе живой силы въ тѣлѣ за время его движенія или расходуемую за время движенія живую силу, и уравненіе 23) можно выразить словами такъ:

сопротивленіе \times путь = расходуемой живой силѣ.

*) Кинетическая энергія; видимая энергія тѣла.



При помощи особыхъ приборовъ, такъ называемыхъ динамометровъ, или силомѣровъ, можно измѣрить силу, необходимую для преодоленія сопротивленія (напримѣръ, пружиннымъ динамометромъ Ренье).

Задача 28. Какъ велика механическая работа, необходимая для поднятя груза въ 800 килогр. на высоту 6 метр.?

Рѣшеніе.

$$P_s = 800 \cdot 6 = 4800 \text{ килограммометр.}$$

Задача 29. Если паровая лебедка въ теченіе 8 секундъ поднимаетъ грузъ $P = 1000$ килогр. на высоту 12 метр., то какова производительность (эффектъ) этой лебедки?

Рѣшеніе. Скорость при подъемѣ равна:

$$v = \frac{12}{8} = 1,5 \text{ метр.,}$$

слѣдовательно:

$$E = 1000 \cdot 1,5 = 1500 \text{ килограммометр.,}$$

или въ лошадиныхъ силахъ, по уравненію 18), работа выразится слѣдующимъ образомъ:

$$N = \frac{1500}{75} = 20$$

Задача 30. Паровой молотъ, вѣсомъ въ 500 килогр., въ теченіе 1 минуты дѣлаетъ 50 ударовъ; высота подъема = 75 сантим. Найти производительность (эффектъ) молота.

Рѣшеніе. Молотъ въ теченіе 1 секунды дѣлаетъ $\frac{50}{60} = \frac{5}{6}$ удара; слѣдовательно, скорость его:

$$v = \frac{5}{6} \cdot 0,75 = 0,625 \text{ метр.}$$

и:

$$E = 500 \cdot 0,625 = 312,5 \text{ килограммометр.}$$

Задача 31. Какой грузъ P_1 долженъ переносить рабочій со скоростью $v = 1$ метру при $t_1 = 10$ рабочихъ часахъ, не чувствуя переутомленія, и какъ велика въ этомъ случаѣ будетъ его ежедневная механическая работа?

Рѣшеніе. На основаніи уравненія 20):

$$P_1 = 10 \left(2 - \frac{1}{0,8} \right) \cdot \left(2 - \frac{10}{8} \right) = \approx 5,6 \text{ килогр.}$$

Ежедневная же механическая работа его равна:

$$L = P_1 \cdot v_1 \cdot t_1 = 5,6 \cdot 1 \cdot 36\,000 = 201\,600 \text{ килограммометр.}$$

Задача 32. Принимая для человѣка, при постоянной работѣ на кривошипѣ, слѣдующія значенія величинъ:

$$P = 10 \text{ килогр.; } v = 0,8 \text{ метр.; } t = 8 \text{ час.,}$$

опредѣлить, какую силу онъ можетъ употребить при той же самой скорости кривошипа $v = 0,8$ метра, если работа производится очень короткое время и если въ болѣе или менѣе продолжительные промежутки между работой онъ можетъ отдыхать?

Рѣшеніе. Такъ какъ здѣсь можно принять $t = 0$, то по уравненію 20):

$$P_1 = 10 \left(2 - \frac{0,8}{0,8} \right) \cdot (2 - 0) = 20 \text{ килогр.}$$

Задача 33. Принимая для лошади приведенныя на стр. 27 значенія величинъ:

$$P = 70 \text{ килогр.; } v = 1,25 \text{ метр.; } t = 8 \text{ час.,}$$

опредѣлить, сколько рабочихъ часовъ слѣдуетъ отъ нея требовать въ томъ случаѣ, если при той же самой скорости она должна употребить силу 84 килогр.

Рѣшеніе. Изъ равенства:

$$84 = 70 \left(2 - \frac{1,25}{1,25} \right) \cdot \left(2 - \frac{t_1}{8} \right)$$

найдемъ:

$$t_1 = 6,4 \text{ час.}$$

Задача 34. Количество воды, притекающей къ турбинѣ въ 1 секунду, $Q = 2$ куб. метр.; высота напора (паденіе) 4—5 метр. Найти величину работы въ теоретическихъ лошадиныхъ силахъ, которою можно располагать въ данной турбинѣ.

Рѣшеніе. Такъ какъ 1 куб. метръ воды вѣситъ 1000 килогр., то механическая работа притекающей воды въ 1 секунду или эффектъ (производительность) ея:

$$E = 1000 QH,$$

слѣдовательно:

$$N = \frac{1000 QH}{75} = \frac{1000 \cdot 2 \cdot 5}{75} = \approx 133 *$$

Задача 35. У паровой машины:

Діаметръ поршня $D = 40$ сантим.

Діаметръ поршневого штока. $d = 6,5$ сантим.

Ходъ поршня. $h = 0,8$ метр.

Среднее давленіе пара . . . $p = 1,8$ атм. (1,8 килогр./см. ²).

Число оборотовъ $n = 70$ въ 1 минуту.

Опредѣлить число лошадиныхъ силъ данной паровой машины, не принимая во вниманіе тренія (такъ называемую индикаторную работу машины).

*) Дѣйствительная работа турбины значительно меньше. При коэф-фициентѣ полезнаго дѣйствія, равномъ 0,7, имѣемъ:

$$N = 0,7 \cdot 133 = \approx 93.$$

НБ УДАНТ
(ИПБТ)

Рѣшеніе. Поперечное сѣченіе поршня:

$$\frac{D^2\pi}{4} = \frac{40^2 \cdot 3,14}{4} = 1256 \text{ сантим.}^2$$

Поперечное сѣченіе поршневаго штока:

$$\frac{d^2\pi}{4} = \frac{6,5^2 \pi}{4} = 33 \text{ сантим.}^2$$

Слѣдовательно, дѣйствительное поперечное сѣченіе поршня:

$$1256 - 33 = 1223 \text{ сантим.}^2$$

Полное давленіе, поэтому, на поршень;

$$P = 1,8 \cdot 1223 = \simeq 2200 \text{ килогр.}$$

При каждомъ оборотѣ машины поршень совершаетъ ходъ впередъ и назадъ, слѣдовательно, путь равенъ $2h$; при n оборотахъ—пройденный путь = $2hn$. Путь же, проходимый въ 1 секунду, или средняя скорость поршня, будѣтъ:

$$v = \frac{2hn}{60} = \frac{2 \cdot 0,8 \cdot 70}{60} = 1,87 \text{ метр.}$$

Поэтому:

$$N = \frac{Pv}{75} = \frac{2200 \cdot 1,87}{75} = \simeq 55.$$

Задача 36. Снарядъ, вѣсомъ въ 270 килогр., имѣетъ скорость у дула орудія $v = \simeq 800$ метр. (см. задачу 10, стр. 9)*). Определить величину живой силы снаряда.

Рѣшеніе.

$$\frac{mv^2}{2} = \frac{G}{g} \cdot \frac{v^2}{2} = \frac{270}{9,81} \cdot \frac{800^2}{2} = \simeq 8\,800\,000 \text{ килограммометровъ} = 8800 \text{ метротоннъ.}$$

Задача 37. При помощи ремня передается $N = 20$ лошадиныхъ силъ. Радиусъ ременнаго шкива $R = 50$ сантим., число оборотовъ его $n = 150$ въ 1 минуту.

Определить: силу на окружности шкива P и скорость ремня v .

Рѣшеніе. По уравненію 19), стр. 00:

$$P = \frac{71620}{50} \cdot \frac{20}{150} = 191 \text{ килогр.}$$

$$v = \frac{2 \cdot 0,50 \cdot 3,14 \cdot 150}{60} = 7,85 \text{ метр.}$$

Задача 38. Какова механическая работа маховика, радиусомъ въ 2 метра и вѣсомъ въ 6000 килогр., при переходѣ съ числа оборотовъ $n = 10$ къ числу $n_1 = 4$ оборотамъ?

Рѣшеніе. Масса маховика будетъ:

$$m = \frac{6000}{9,81} = \simeq 612$$

*) 28-ми-сантиметровыя морскія пушки.

Скорость на окружности вначальъ ;

$$c = \frac{2R\pi n}{60} = \frac{2 \cdot 2 \cdot 3,14 \cdot 10}{60} = 2,1 \text{ метр.}$$

въ концѣ :

$$v = \frac{2R\pi n_1}{60} = \frac{2 \cdot 2 \cdot 3,14 \cdot 4}{60} = 0,84 \text{ метр.,}$$

слѣдовательно, по уравненію 23), стр. 28 :

$$P_s = \frac{612 \cdot 2,1^2}{2} - \frac{612 \cdot 0,84^2}{2} = 1134 \text{ килограммометр.}$$

ГЛАВА II.

Ученіе о равновѣсіи силъ, дѣйствующихъ на твердое тѣло (статика твердыхъ тѣлъ).

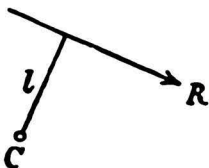
§ 6.

Статическій моментъ.

Если сила дѣйствуетъ на тѣло, могущее вращаться около неподвижной оси, и если при этомъ направленіе силы проходитъ внѣ этой оси,—то тѣло придетъ в вращеніе. Стремленіе привести тѣло во вращеніе будетъ тѣмъ больше, чѣмъ больше сила и чѣмъ дальше она отстоитъ отъ оси. Чтобы имѣть возможность измѣрить величину этого стремленія числомъ, установили понятіе о статическомъ моментѣ.

Подъ статическимъ моментомъ силы R (фиг. 21) относительно оси вращенія C , расположенной внѣ направленія силы и перпендику-

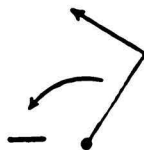
Фиг. 21.



Фиг. 22.



Фиг. 23.



лярной къ плоскости, въ которой лежитъ эта сила, разумѣютъ произведеніе изъ силы на разстояніе ея отъ оси. Это разстояніе l называется плечомъ силы, — поэтому короче можно выразиться такъ:

$$\text{моментъ} = \text{силъ} \times \text{плечо,}$$

или:

$$M = Rl \dots \dots \dots 24)$$

Что касается знака передъ моментомъ, то совершенно безразлично, какое изъ направленийъ вращенія, вправо или влѣво, принять за положительное. Но если какое-нибудь опредѣленное направление вращенія примемъ за положительную величину, то обратное ему слѣдуетъ разсматривать за отрицательную. Условились принимать за положительный тотъ моментъ силы, когда сила вращаетъ вправо, т. е. стремится вращать по направленію часовой стрѣлки (фиг. 22); тогда моментъ силы, вращающей въ обратномъ направленіи, будетъ отрицательнымъ (фиг. 23).

Если принять силу R , съ точкой приложенія A (фиг. 24), за равнодѣйствующую и разложить ее на двѣ составляющія Q и P , изъ которыхъ одна Q совпадаетъ съ направленіемъ AC , тогда какъ другая P перпендикулярна къ нему, то вращеніе произведетъ только сила P , такъ какъ дѣйствіе силы Q уничтожается сопротивленіемъ неподвижной оси.

Изъ подобія двухъ треугольниковъ ABD и CAE слѣдуетъ:

$$\frac{AB}{AD} = \frac{CA}{CE},$$

т. е.:

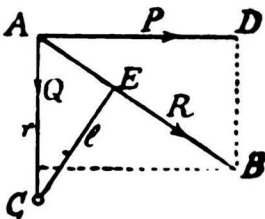
$$\frac{R}{P} = \frac{r}{l}.$$

слѣдовательно:

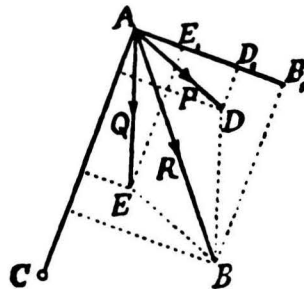
$$Rl = Pr,$$

т. е. словами: статическій моментъ равнодѣйствующей равенъ статическому моменту той изъ составляющихъ, которая направлена перпендикулярно къ линіи, соединяющей точку прило-

Фиг. 24.



Фиг. 25.



женія силы съ осью вращенія (т. е. на фиг. 24 перпендикулярно къ AC).

Если составляющія P и Q силы R (фиг. 25) направлены такъ, что ни одна изъ нихъ не совпадаетъ съ направленіемъ AC , то каждую изъ трехъ силъ R , P , Q можно разложить на составляющія по направленіямъ AC и перпендикулярно къ нему.

На фиг. 25 составляющими, направленными перпендикулярно къ AC, будутъ:

$$\begin{aligned} \text{для силы } R &: = AB_1 \\ \text{„ „ } P &: = AD_1 \\ \text{„ „ } Q &: = AE_1 \end{aligned}$$

Если разстояніе AC обозначить черезъ g , то, по предыдущему, статическій моментъ:

$$\begin{aligned} \text{силы } R : M &= AB_1 \cdot g \\ \text{„ } P : M_1 &= AD_1 \cdot g \\ \text{„ } Q : M_2 &= AE_1 \cdot g \end{aligned}$$

А такъ какъ на фиг. 25:

$$AB_1 = AD_1 + D_1B_1$$

и кромѣ того:

$$D_1B_1 = AE_1$$

т. е.:

$$AB_1 = AD_1 + AE_1.$$

то:

$$M = M_1 + M_2 \dots \dots \dots 25)$$

или словами: статическій моментъ равнодѣйствующей равенъ суммѣ статическихъ моментовъ ея составляющихъ относительно одной и той же данной оси.

Если дано нѣсколько силъ P_1, P_2, \dots, P_n , лежащихъ въ одной плоскости, и R — ихъ общая равнодѣйствующая, то сначала складываютъ силы P_1 и P_2 въ одну равнодѣйствующую R_{1-2} .

Моментъ этой послѣдней относительно оси вращенія, перпендикулярной къ плоскости дѣйствія силъ, по предыдущему, равенъ суммѣ моментовъ силъ P_1 и P_2 . Затѣмъ складываются силы R_{1-2} и P_3 въ равнодѣйствующую R_{1-3} , и моментъ силы R_{1-3} равенъ суммѣ моментовъ силъ R_{1-2} и P_3 — слѣдовательно, такъ же равенъ суммѣ моментовъ силъ P_1, P_2 и P_3 . Продолжая точно такимъ же образомъ дальше, въ концѣ концовъ, получимъ слѣдующее положеніе:

Статическій моментъ равнодѣйствующей равенъ суммѣ статическихъ моментовъ всѣхъ отдѣльныхъ составляющихъ силъ относительно одной и той же данной оси.

Вышеупомянутое геометрическое доказательство этого положенія хотя и наглядно, не не въ достаточной степени строго, такъ какъ знакъ момента всегда приходится брать по чертежу. Вполнѣ строго только аналитическое доказательство, какъ, напр., слѣдующее (по Л. Геннебергу).

Черезъ точку вращенія C проведемъ прямоугольныя оси координатъ такъ, чтобы проведенная влѣво отъ C положительная ось X при

поворотъ ея на 90° по положительному направлению вращения (по часовой стрѣлкѣ) дала намъ положительную ось Y (фиг. 26).

Пусть сначала дана только одна сила P въ плоскости координатныхъ осей, съ точкой приложенія A . Составляющія силы P по направлению координатныхъ осей будутъ X и Y , при чемъ X и Y положительны, если онѣ имѣютъ то же направленіе, что и положительныя координатныя оси; въ противномъ случаѣ онѣ отрицательны. Если обозначимъ координаты точки A черезъ x и y , то моментъ составляющихъ силъ относительно точки вращения C будетъ:

$$M = xY \pm yX$$

Это выраженіе будетъ положительно или отрицательно, въ зависимости отъ того, какое значеніе (положительное или отрицательное) придадимъ направленію вращения силы P ; слѣдовательно, вообще моментъ всегда разсматривается вмѣстѣ со знакомъ.

Пусть къ точкѣ A приложено нѣсколько силъ P_1, P_2, P_3, \dots , лежащихъ въ плоскости координатныхъ осей, и R — равнодѣйствующая. Разложимъ всѣ силы на составляющія по направленію координатныхъ осей, а именно:

$$\begin{array}{l} \text{силу } P_1 \text{ на составляющія } X_1 \ Y_1 \\ \text{„ } P_2 \text{ „ „ „ } X_2 \ Y_2 \\ \dots \end{array}$$

Тогда составляющія силы R равны:

$$\begin{array}{l} R_x = \Sigma (X). \\ R_y = \Sigma (Y) \end{array}$$

Отсюда получаемъ моментъ:

$$M = x \Sigma (Y) \pm y \Sigma (X)$$

Теперь моментъ

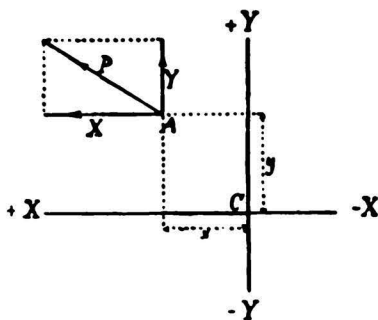
$$\begin{array}{l} \text{силы } P_1 : M_1 = xY_1 \pm yX_1 \\ \text{„ } P_2 : M_2 = xY_2 \pm yX_2 \\ \dots \end{array}$$

Вслѣдствіе этого сумма моментовъ всѣхъ силъ P :

$$M = \Sigma (xY \pm yX) = x \Sigma (Y) \pm y \Sigma (X)$$

т. е. равна моменту равнодѣйствующей.

Фиг. 26.



НБ УДУНТ
(ИПЪТ)

§ 7.

Условія равновѣсія твердаго тѣла.

Тѣло находится въ равновѣсіи, если оно подъ дѣйствіемъ внѣшнихъ силъ не измѣняетъ своего положенія, будетъ ли то состояніе покоя или прямолинейнаго равномѣрнаго движенія.

Силы, приложенныя къ тѣлу, находятся въ равновѣсіи, если ихъ дѣйствія на тѣло взаимно уничтожаются.

Такъ какъ каждая отдѣльная сила сама по себѣ непремѣнно измѣнила бы движеніе тѣла, то тѣло можетъ находиться въ равновѣсіи только въ томъ случаѣ, если равнодѣйствующая всѣхъ силъ, дѣйствующихъ на него, равна нулю.

Дѣйствіе двухъ силъ взаимно уничтожается, если онѣ имѣютъ одинаковую величину, направлены по одной и той же прямой, но въ прямо противоположныя стороны (такія силы называются равнозначными или эквивалентными).

Поэтому нѣсколько силъ, дѣйствующихъ на тѣло, только въ томъ случаѣ могутъ находиться въ равновѣсіи, если каждая изъ нихъ имѣетъ одинаковую величину съ равнодѣйствующей всѣхъ остальныхъ силъ и направленіе, прямо противоположное послѣдней.

Если, напр., на тѣло дѣйствуютъ три силы, находящіяся въ равновѣсіи, то каждая изъ нихъ должна имѣть одинаковую величину съ равнодѣйствующей двухъ другихъ силъ и прямопротивоположное ей направленіе. Въ этомъ случаѣ всѣ три силы пересѣкаются въ одной точкѣ. Напр., равнодѣйствующая силъ P_1 и P_2 (фиг. 27), выражающаяся діагональю OB параллелограмма $OABC$, построеннаго на силахъ P_1 и P_2 , должна быть равна по величинѣ и прямопротивоположна по направленію силѣ P_3 .

Если α, β, γ — углы между тремя направленіями силъ, то въ треугольникѣ ABO :

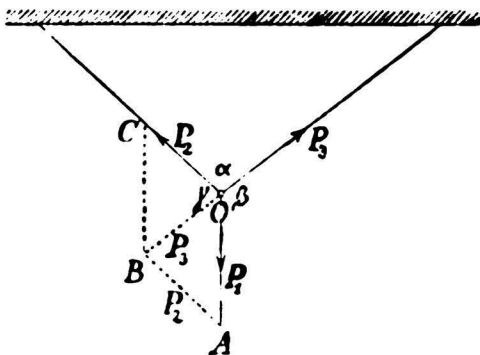
Если α, β, γ — углы между тремя направленіями силъ, то въ треугольникѣ ABO :

- $\rightarrow \angle ABO = 180^\circ - \alpha$
- $\rightarrow \angle AOB = 180^\circ - \beta$
- $\rightarrow \angle OAB = 180^\circ - \gamma$

а такъ какъ стороны треугольника относятся между собою, какъ синусы противоположныхъ угловъ, то:

$$P_1 : P_2 : P_3 = \sin (180^\circ - \alpha) : \sin (180^\circ - \beta) : \sin (180^\circ - \gamma)$$

Фиг. 27.



НБ УДУНТ
(ИПЕТ)

или, такъ какъ:

$$\sin (180^\circ - x) = \sin x$$
$$P_1 : P_2 : P_3 = \sin \alpha : \sin \beta : \sin \gamma$$

Если всѣ силы лежатъ на одной и той же прямой, то для такого случая равновѣсія необходимо, чтобы сумма силъ, дѣйствующихъ на тѣло по одному направленію, равнялась суммѣ силъ, дѣйствующихъ на тѣло по прямо противоположному направленію. Если, при этомъ, тѣло совершаетъ равномерное поступательное движеніе, то силы, направленныя прямопротивоположно направленію движенія, называются сопротивленіемъ; силы же, дѣйствующія по направленію движенія, движущими силами. Состояніе равновѣсія въ этомъ случаѣ можетъ быть выражено слѣдующимъ образомъ:

$$\text{сила} = \text{сопротивленію.}$$

Если тѣло находится въ равновѣсіи подъ дѣйствіемъ нѣсколькихъ произвольно направленныхъ силъ, лежащихъ въ одной плоскости, то въ одномъ какомъ-нибудь направленіи (произвольно выбранномъ) должно дѣйствовать столько же силъ, сколько въ прямопротивоположномъ направленіи; ни въ одномъ направленіи не должно быть излишка силы. Поэтому, если разложить силы по опредѣленнымъ направленіямъ осей, то алгебраическая сумма (т. е. сумма, взятая въ зависимости отъ знаковъ отдѣльныхъ членовъ) всѣхъ составляющихъ, совпадающихъ съ направленіемъ какой-нибудь изъ выбранныхъ осей, должна равняться нулю.

Но если даже послѣднее условіе соблюдено, то изъ него еще нельзя заключить, что тѣло находится въ равновѣсіи. Для равновѣсія необходимо, чтобы тѣло, подъ дѣйствіемъ силъ, не совершало никакого вращательнаго движенія. Стремленіе однѣхъ силъ вращать тѣло въ одномъ какомъ-нибудь направленіи должно быть уничтожено равновеликимъ ему стремленіемъ остальныхъ силъ вращать тѣло въ противоположномъ направленіи, или, иначе говоря, сумма статическихъ моментовъ силъ, вращающихъ тѣло въ одномъ направленіи, должна быть равна суммѣ статическихъ моментовъ силъ, вращающихъ тѣло въ прямопротивоположномъ направленіи, относительно какой-нибудь опредѣленной оси.

Для случая, когда всѣ силы лежатъ въ одной плоскости и когда онѣ разложены на горизонтальныя и вертикальныя составляющія и когда при этомъ ось вращенія перпендикулярна къ плоскости силъ, имѣемъ слѣдующія условія равновѣсія твердаго тѣла:

1. Алгебраическая сумма проекцій всѣхъ силъ на горизонтальную ось должна равняться нулю.

2. Алгебраическая сумма проекцій всѣхъ силъ на вертикальную осьъ должна равняться нулю.

3. Алгебраическая сумма статическихъ моментовъ должна равняться нулю.

§ 8.

Сложеніе нѣсколькихъ силъ, дѣйствующихъ въ одной плоскости, съ различными точками приложенія.

Правила сложения двухъ силъ, имѣющихъ одну общую точку приложенія, въ одну равнодѣйствующую, уже были наложены въ п. 4 § 4 (стр. 19, 20 и 21).

Для сложения двухъ силъ, дѣйствующихъ въ одной плоскости, съ различными точками приложенія, служитъ слѣдующее правило:

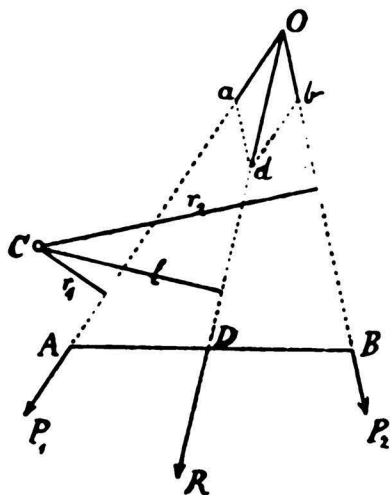
Надо продолжить направленія обѣихъ силъ до ихъ пересѣченія и при этой точкѣ построить параллелограммъ силъ, такъ какъ:

точку приложенія силы можно произвольно перенести по направленію дѣйствія силы, если только новая точка при-

ложенія неизмѣнно связана съ первой. (Примѣръ: канатъ, къ которому приложена тянущая сила).

Пусть, напр., точки A и B , принадлежащія твердому тѣлу и неизмѣнно связанныя между собою, будутъ точками приложенія силъ P_1 и P_2 , продолженныя направленія которыхъ пересѣкаются въ точкѣ O (фиг. 28). Если перенести точки приложенія A и B силъ въ точку O и разсматривать послѣднюю, какъ общую точку приложенія силъ P_1 и P_2 , а затѣмъ построить параллелограммъ $Oadb$ со сторонами $Oa = P_1$ и $Ob = P_2$, то діагональ Od будетъ равна искомой величинѣ равнодѣйствующей R . Точку приложенія послѣдней опять можно произвольно

Фиг. 28.



перенести по направленію дѣйствія силы, напр., въ точку D , лежащую на линіи, соединяющей точки A и B .

На основаніи теоремы, что статическій моментъ равнодѣйствующей силы равенъ суммѣ статическихъ моментовъ составляющихъ силъ, равнодѣйствующая R можетъ быть опредѣлена и въ томъ случаѣ, если точка пересѣченія O силъ P_1 и P_2 лежитъ внѣ плоскости чертежа.

Относительно произвольно выбранной точки вращения С (фиг. 28) будем иметь:

$$Rl = P_1r_1 + P_2r_2 \dots \dots \dots 26)$$

Положение равнодействующей R определится в этом случае из условия, что она должна находиться от точки вращения С на расстоянии:

$$l = \frac{P_1r_1 + P_2r_2}{R}$$

по перпендикуляру к направлению ее действия. Величина и направление силы R определяется диагональю параллелограмма, построенного в произвольном месте на силах P_1 и P_2 .

Следует упомянуть еще о случае, когда силы P_1 и P_2 параллельны между собою (фиг. 29). Здесь параллелограмм из сил P_1 и P_2 обращается в одну прямую линию. Из этого следует, что равнодействующая R имеет то же направление, как и силы P_1 и P_2 , и равна сумме их, следовательно:

$$R = P_1 + P_2 \dots \dots \dots 27)$$

Так как при составлении уравнения статических моментов положение оси вращения выбиралось произвольно, то в данном случае можно принять за ось вращения ось, проходящую через точку пересечения С равнодействующей R с прямой, соединяющей точки приложения А и В (фиг. 29).

Если заменить равнодействующую R равной по величине, но противоположной по направлению силой R_1 , то силы P_1 , P_2 и R_1 будут находиться в равновесии, и поэтому к ним можно будет приложить общие законы равновесия. Согласно закону 3 (§ 7, стр. 38), найдем:

$$- P_1r_1 + P_2r_2 = 0$$

или:

$$\frac{P_1}{P_2} = \frac{r_2}{r_1}$$

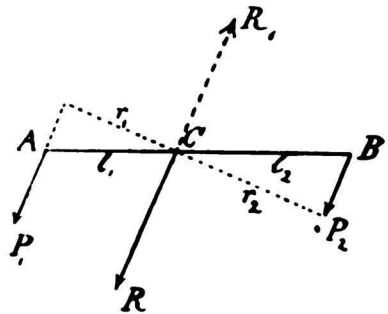
а так как:

$$\frac{r_2}{r_1} = \frac{l_2}{l_1}$$

то:

$$\frac{P_1}{P_2} = \frac{l_2}{l_1} \dots \dots \dots 28)$$

Фиг. 29.



НБ УДУНТ
(ІПБТ)

т. е. равнодѣйствующая R дѣлитъ линію AB , соединяющую точки приложенія силъ A и B , въ обратномъ отношеніи къ величинамъ составляющихъ силъ. Этимъ и опредѣляется положеніе точки C .

Если дано нѣсколько параллельныхъ силъ, то, для нахождения равнодѣйствующей ихъ, можно воспользоваться только-что указаннымъ методомъ слѣдующимъ образомъ: для равнодѣйствующей двухъ параллельныхъ силъ и третьей силы найти новую равнодѣйствующую, затѣмъ эту послѣднюю сложить съ четвертой изъ данныхъ силъ и т. д.

Для произвольно большого числа параллельныхъ силъ, дѣйствующихъ въ одной или въ различныхъ плоскостяхъ, будетъ справедлива слѣдующая теорема:

Равнодѣйствующая параллельныхъ силъ, направленныхъ въ одну сторону, равна суммѣ ихъ и имѣетъ одинаковое съ ними направленіе.

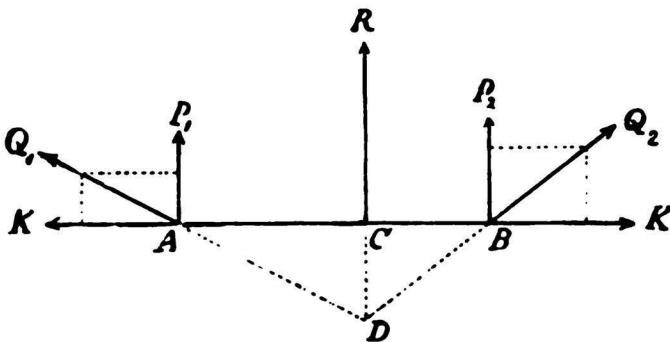
Если R — равнодѣйствующая параллельныхъ силъ P_1, P_2, P_3, \dots , разстоянія точекъ приложенія которыхъ до произвольно выбранной плоскости суть x_1, x_2, x_3, \dots , а x_0 — разстояніе точки приложенія равнодѣйствующей R отъ той же плоскости, то по теоремѣ статическихъ моментовъ (стр. 34):

$$Rx_0 = P_1x_1 + P_2x_2 + P_3x_3 + \dots \quad (29)$$

т. е. статическій моментъ равнодѣйствующей параллельныхъ силъ относительно параллельной плоскости равенъ суммѣ статическихъ моментовъ всѣхъ отдѣльныхъ составляющихъ силъ относительно той же самой плоскости.

Положеніе равнодѣйствующей двухъ параллельныхъ силъ можно также опредѣлить, если къ точкамъ приложенія A и B силъ P_1 и P_2

Фиг. 30.

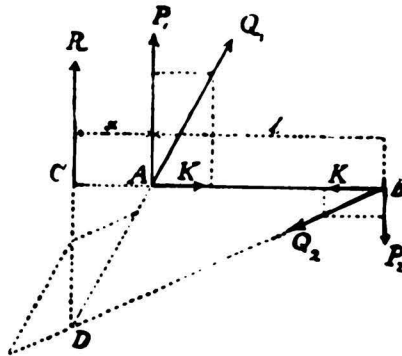


по направленію линіи AB приложить еще двѣ произвольныя по величинѣ, но равныя между собою и прямопротивоположныя по направленію, слѣдовательно, взаимно уничтожающіяся силы K (фиг. 30).

Если силы K сложить съ силами P_1 и P_2 въ равнодѣйствующія Q_1 и Q_2 и продолжить направленія этихъ послѣднихъ до пересѣченія въ точкѣ D , то получимъ ту точку, черезъ которую должна пройти равнодѣйствующая R силъ P_1 и P_2 .

Тѣмъ же методомъ можно воспользоваться для нахождения равнодѣйствующей R двухъ параллельныхъ силъ P_1 и P_2 , неравныхъ по величинѣ и направленныхъ въ противоположныя стороны (фиг. 31).

Фиг. 31.



Равнодѣйствующая въ этомъ случаѣ равна:

$$R = P_1 - P_2 \dots \dots \dots 30)$$

Если принять направленіе силы P_1 за положительное и кромѣ того $P_1 > P_2$, то и R — положительна, слѣдовательно, направлена въ сторону силы P_1 . Напротивъ, при $P_2 > P_1$ R — отрицательна и, слѣдовательно, направлена въ сторону силы P_2 .

Итакъ: равнодѣйствующая двухъ параллельныхъ силъ, неравныхъ по величинѣ и направленныхъ въ противоположныя стороны, равна разности ихъ и направлена въ сторону большей силы.

Положеніе равнодѣйствующей R опредѣляется изъ уравненія моментовъ относительно какой-нибудь произвольно взятой точки вращения C :

$$- P_1 x + P_2 (l + x) = 0,$$

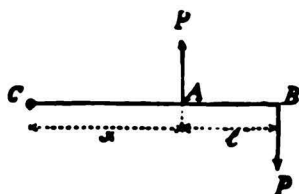
откуда слѣдуетъ:

$$x = \frac{P_2}{P_1 - P_2} l \dots \dots \dots 31)$$

Если параллельныя силы, направленные въ противоположныя стороны, равны между собою ($P_1 = P_2 = P$), то равнодѣйствующая ихъ (какъ разность двухъ равныхъ по величинѣ силъ P) равна нулю и, на основаніи послѣдняго уравненія, $x = \infty$. Отсюда слѣдуетъ:

Двѣ равныя по величинѣ, но направленныя въ противоположныя стороны, параллельныя силы не слагаются въ одну равнодѣйствующую, а составляютъ пару силъ съ неизмѣннымъ моментомъ.

Фиг. 32.



Если $AB \perp P$ (фиг. 32) (чего всегда можно достигнуть перенесениемъ точки приложенія одной изъ силъ P по направленію ея дѣйствія) и если уравненіе статическихъ моментовъ взять относительно точки вращенія C , лежащей на продолженіи линіи AB на произвольномъ разстояніи x отъ точки A , то получимъ:

$$M = -Px + P(l + x),$$

или:

$$M = Pl \dots \dots \dots 32)$$

Слѣдовательно, моментъ пары силъ не зависитъ отъ x и имѣетъ неизмѣнную величину, равную произведенію изъ силы на кратчайшее разстояніе между обѣими силами, или, если это разстояніе, по предыдущему, назвать плечомъ пары силъ,

$$\text{моментъ} = \text{силъ} \times \text{плечо.}$$

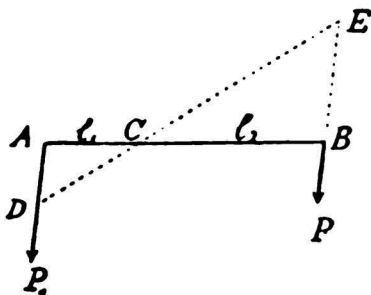
Относительно дѣйствующихъ въ одной и той же плоскости паръ силъ слѣдуетъ отмѣтить слѣдующія теоремы:

Дѣйствія двухъ паръ силъ съ равными моментами и одинаковымъ направленіемъ вращенія равны между собою.

Двѣ пары силъ съ равными моментами, но съ противоположными направленіями вращенія, находятся въ равновѣсіи.

Нѣсколько паръ силъ можно замѣнить одной парой, моментъ которой равенъ алгебраической суммѣ моментовъ данныхъ паръ силъ.

Фиг. 33.



Поэтому нѣсколько паръ силъ будутъ находиться въ равновѣсіи, если алгебраическая сумма ихъ моментовъ равна нулю, т. е. если сумма моментовъ паръ силъ, вращающихъ тѣло въ одномъ направленіи, равна суммѣ моментовъ паръ силъ, вращающихъ его въ прямопротивоположномъ направленіи.

Задача 39. Найти построеніемъ положеніе равнодѣйствующей двухъ параллельныхъ силъ P_1 и P_2 , направленныхъ въ одну сторону.

Рѣшеніе. Соединивъ точки приложенія А и В силы P_1 и P_2 прямой АВ (фиг. 33), отложимъ $AD = P_2$ и $BE = P_1$ и проведемъ прямую DE, которая пересѣчетъ линію АВ въ точкѣ С. По уравненію 28), стр. 39, С будетъ точкой, лежащей на направленіи равнодѣйствующей силъ P_1 и P_2 , такъ какъ изъ подобія треугольниковъ BCE и ACD слѣдуетъ :

$$\frac{BE}{AD} = \frac{BC}{AC},$$

или :

$$\frac{P_1}{P_2} = \frac{l_2}{l_1}.$$

Задача 40. Найти построениемъ положеніе равнодѣйствующей R двухъ параллельныхъ силъ P_1 и P_2 , неравныхъ по величинѣ и направленныхъ въ противоположныя стороны.

Рѣшеніе (фиг. 34). Проведя прямую АВ и отложивъ $AD = P_2$ и $BE = P_1$, проводятъ прямую ED, которая пересѣчетъ продолженіе линіи АВ въ точкѣ С. Положеніе параллельной равнодѣйствующей R силъ P_1 и P_2 опредѣлится отъ условія, что она должна пройти черезъ точку С.

Для доказательства слѣдуетъ провести на фиг. 34 вспомогательную линію $DF \parallel AB$ и примѣнить уравненіе 31), стр. 41.

Задача 41. Двѣ параллельныя и направленные въ одну сторону силы $P_1 = 20$ килогр. и $P_2 = 50$ килогр. дѣйствуютъ на двѣ неизмѣнно связанныя между собою точки А и В, находящіяся на разстояніи 2,1 метр. Найти величину равнодѣйствующей R и отрѣзки l_1 и l_2 , на которые она дѣлитъ линію АВ.

Рѣшеніе.

$$R = P_1 + P_2 = 20 + 50 = 70 \text{ килогр.}$$

По уравненію 28), стр. 39 :

$$\frac{l_2}{l_1} = \frac{P_1}{P_2} = \frac{20}{50} = 0,4,$$

или :

$$l_2 = 0,4 l_1.$$

Кромѣ того :

$$l_1 + l_2 = 2,1 \text{ метр.},$$

послѣ подстановки :

$$l_1 + 0,4 l_1 = 2,1 \text{ метр.},$$

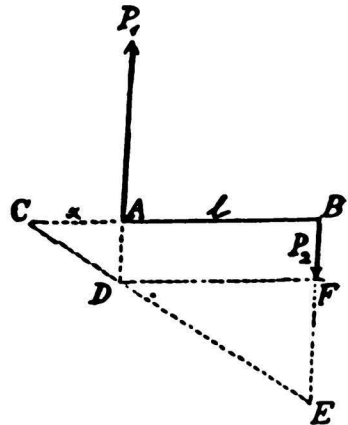
откуда :

$$l_1 = \frac{2,1}{1,4} = 1,5 \text{ метр.},$$

а :

$$l_2 = 2,1 - l_1 = 2,1 - 1,5 = 0,6 \text{ метр.}$$

Фиг. 34.



НБ УДУНТ
(ИПbТ)

Задача 42. Сила $P = 16$ килогр. дѣйствуетъ на плечо $l = 1,2$ метр. Найти величину силы P_1 , которая, дѣйствуя на плечо $l_1 = 0,8$ метр., имѣетъ тотъ же самый моментъ вращенія.

Рѣшеніе:

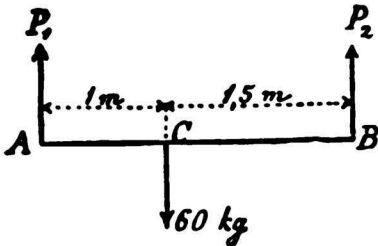
$$M = P_1 l_1 = Pl.$$

слѣдовательно:

$$P_1 = \frac{Pl}{l_1} = \frac{16 \cdot 1,2}{0,8} = 24 \text{ килогр.}$$

Задача 43. Горизонтальный брусъ АВ, къ точкѣ С котораго приложенъ грузъ $Q = 60$ килогр., опирается своими концами на опоры. Найти величину давленій P_1 и P_2 въ точкахъ А и В, если $AC = 1$ метру, $CB = 1,5$ метр., и если предположить брусъ невѣсомымъ.

Фиг. 35.



Рѣшеніе (фиг. 35). Если составить уравненіе моментовъ относительно точки вращенія В, то сила P_2 не войдетъ, такъ какъ плечо ея будетъ равно нулю. Въ такомъ случаѣ:

$$P_1 \cdot 2,5 - 60 \cdot 1,5 = 0,$$

откуда:

$$P_1 = \frac{60 \cdot 1,5}{2,5} = 36 \text{ килогр.}$$

Уравненіе моментовъ относительно точки вращенія А дасть:

$$60 \cdot 1 - P_2 \cdot 2,5 = 0,$$

откуда:

$$P_2 = \frac{60 \cdot 1}{2,5} = 24 \text{ килогр.}$$

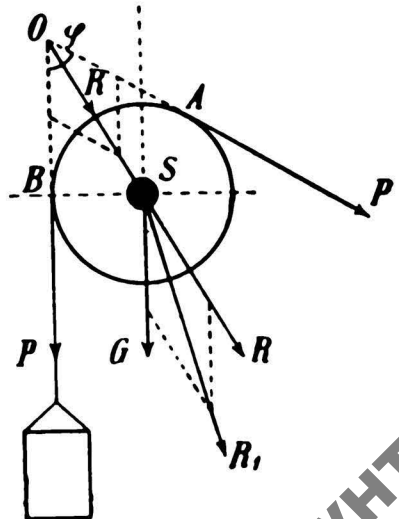
Задача 44. Направленіе тяги у барабана подъемнаго каната образуетъ уголъ $\varphi = 60^\circ$ (фиг. 36). Поднимаемый грузъ (вмѣстѣ съ клѣткою и вѣсомъ каната) $P = 4000$ килогр. Найти величину равнодѣйствующей R , изгибающей ось канатнаго барабана *).

Рѣшеніе. Обѣ силы P , приложенныя въ точкахъ А и В по правилу, приведенному на стр. 38, сложатся въ точкѣ О.

Тогда:

$$R^2 = P^2 + P^2 - 2P^2 \cos (180 - \varphi)$$

Фиг. 36.



*) Относительно расчета осей на изгибъ см. «Лауэнштейна. Сопротивленіе матеріаловъ». Задача 49.

или :

$$R = P \cdot \sqrt{2(1 + \cos \varphi)} =$$

$$= 4000 \cdot \sqrt{2(1 + 0,5)} = 6928 \text{ килогр.}$$

Принявъ во вниманіе собственный вѣсъ G барабана и оси, придется равнодѣйствующую R въ центрѣ тяжести S сложить еще съ силой G въ равнодѣйствующую R_1 .

§ 9.

Центръ тяжести.

Каждое тѣло можно разсматривать какъ состоящее изъ отдѣльныхъ матеріальныхъ точекъ или частицъ массы, совокупность которыхъ и образуетъ всю массу тѣла. Вѣса отдѣльныхъ матеріальныхъ частицъ суть силы, направленныя къ центру земли; но эти силы вслѣдствіе незначительной величины разсматриваемыхъ вообще тѣлъ въ сравненіи съ величиною земного радіуса (въ среднемъ = 6 370 000 м.), могутъ быть приняты за параллельныя силы, направленныя по вертикали внизъ. Равнодѣйствующая вѣса всѣхъ матеріальныхъ частицъ, поэтому, выразится равнодѣйствующей параллельныхъ силъ (силъ тяжести), направленныхъ въ одну и ту же сторону, и будетъ равна суммѣ ихъ, т. е. вѣсу всего тѣла. Какое бы положеніе тѣло ни занимало, эта равнодѣйствующая всегда пройдетъ черезъ одну и ту же точку, называемую центромъ тяжести.

Слѣдовательно, центромъ тяжести называется такая точка, въ которой можно себѣ представить сосредоточенной всю массу тѣла, и если эту точку подпереть (или подвѣсить), то тѣло въ любомъ положеніи будетъ въ состояніи равновѣсія.

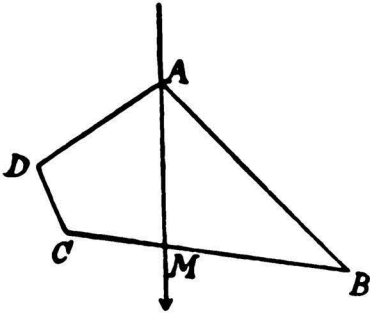
Если тѣло укрѣпить въ другой точкѣ, то равновѣсіе будетъ имѣть мѣсто только въ томъ случаѣ, если точка опоры съ центромъ тяжести будетъ лежать на одной вертикали. Если тѣло вывести изъ этого положенія и предоставить самому себѣ, то тѣло будетъ вращаться около точки опоры до тѣхъ поръ, пока центръ тяжести снова не будетъ лежать на вертикали и ниже точки опоры.

На этомъ основано опытное опредѣленіе центра тяжести тѣлъ неопредѣленной формы или такихъ тѣлъ, которыя состоятъ изъ массы неодинаковой плотности. Подвергаемое опыту тѣло, напр. тонкую пластинку $ABCD$, подвѣшиваютъ на нити за какую-нибудь точку A (фиг. 37). Центръ тяжести S , послѣ того какъ тѣло придетъ въ состояніе покоя, будетъ лежать на вертикали AM , проведенной черезъ точку A , т. е. на продолженіи нити.

Если затѣмъ подвѣсить тѣло за другую точку В (фиг. 38), то центръ тяжести тоже будетъ находиться на вертикали ВN, проведенной черезъ точку В, такъ что дѣйствительное его мѣсто будетъ находиться въ точкѣ пересѣченія S прямыхъ АМ и ВN.

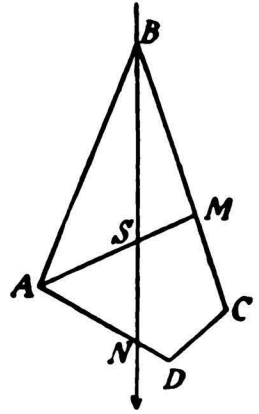
Фиг. 38.

Фиг. 37.



Линіи, на которыхъ находится центръ тяжести, какъ, напр., прямая АМ или ВN, называются линіями центра тяжести.

Для опредѣленія центра тяжести тѣла вычисленіемъ можно пользоваться уравненіемъ 29) (стр. 40),



подставивъ вмѣсто R — вѣсъ всего тѣла, вмѣсто $P_1, P_2, P_3 \dots$ — вѣса отдѣльныхъ матеріальныхъ частицъ его. Обозначивъ черезъ $m_1, m_2, m_3 \dots$ массы элементовъ тѣла, черезъ M — сумму ихъ, черезъ $x_1, x_2, x_3 \dots$ — кратчайшія разстоянія до какой-нибудь плоскости, черезъ x_0 — кратчайшее разстояніе центра тяжести до той же плоскости, согласно уравненію 15) (стр. 17), найдемъ:

$$\begin{aligned} R &= Mg \\ P_1 &= m_1g \\ P_2 &= m_2g \\ P_3 &= m_3g \\ &\dots \end{aligned}$$

тогда уравненіе 29) приметъ такой видъ:

$$Mgx_0 = m_1gx_1 + m_2gx_2 + m_3gx_3 + \dots$$

или:

$$Mx_0 = m_1x_1 + m_2x_2 + m_3x_3 + \dots \quad (33)$$

Вообще произведеніе $m x$, т. е. произведеніе изъ массы элемента на кратчайшее разстояніе его до какой-нибудь плоскости, можно назвать статическимъ моментомъ матеріальной частицы относительно этой плоскости. Если сумму всѣхъ этихъ произведеній обозначить черезъ $\Sigma(mx)$, то изъ уравненія 33) слѣдуетъ:

$$x_0 = \frac{\Sigma(mx)}{M} \quad \dots \quad (34)$$

т. е. разстояніе центра тяжести тѣла отъ какой-нибудь плоскости равно суммѣ статическихъ моментовъ отдѣльныхъ матеріальныхъ частицъ его, дѣленной на массу всего тѣла.

У однороднаго (т. е. одинаковой плотности) тѣла части объемовъ относятся между собою, какъ соотвѣтствующія частицы массъ. Поэтому если V —объемъ всего тѣла, $v_1, v_2, v_3 \dots$ — объемы отдѣльныхъ его частицъ, то для однороднаго тѣла, на основаніи уравненія 33), можно написать:

$$Vx_0 = v_1x_1 + v_2x_2 + v_3x_3 + \dots$$

Если однородное тѣло, у котораго части объемовъ относятся, какъ части соотвѣтствующихъ площадей, имѣетъ форму пластинки одинаковой толщины, то, называя черезъ F —площадь всего тѣла, черезъ $f_1, f_2, f_3 \dots$ площади отдѣльныхъ его частей, изъ послѣдняго равенства получаемъ:

$$Fx_0 = f_1x_1 + f_2x_2 + f_3x_3 + \dots \quad 35)$$

Хотя раньше мы установили понятіе о статическомъ моментѣ, какъ о произведеніи изъ силы на плечо, однако можно также ввести понятіе о статическомъ моментѣ площади, если площадь разсматривать содержащей равномерно распределенную массу, а вѣсь ея—приложеннымъ къ центру тяжести,—въ такомъ случаѣ уравненіе 35) можно прочесть такъ:

Статическій моментъ всей площади равенъ алгебраической суммѣ статическихъ моментовъ отдѣльныхъ площадокъ относительно данной оси.

Уравненіемъ 35) можно пользоваться для опредѣленія положенія центра тяжести плоской фигуры, если представить ее состоящей изъ отдѣльныхъ частей съ извѣстными центрами тяжести.

Если данная ось проходитъ черезъ центръ тяжести, то $x_0 = 0$; слѣдовательно, по уравненію 35):

$$f_1x_1 + f_2x_2 + f_3x_3 + \dots = 0 \quad \dots \quad 36)$$

т. е. алгебраическая сумма статическихъ моментовъ отдѣльныхъ площадокъ относительно оси, проходящей черезъ центръ тяжести, равна нулю.

Поэтому, если тѣло имѣетъ ось симметріи или плоскость симметріи, то центръ тяжести тѣла всегда находится на этой оси или плоскости.

Если тѣло, центръ тяжести котораго надо найти, представляетъ собою линію, то подъ этимъ разумѣютъ непрерывный рядъ матеріальныхъ точекъ или линію съ равномерно распределенною по всей длинѣ массою (такой, напр., случай представляетъ тонкая проволока).

§ 10.

Определение центра тяжести линий, площадей, объемов.

1. Центры тяжести линий.

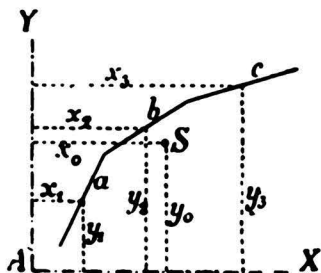
Прямая линия.

Центр тяжести (материальной) прямой линии лежит в точке, делящей ее пополамъ.

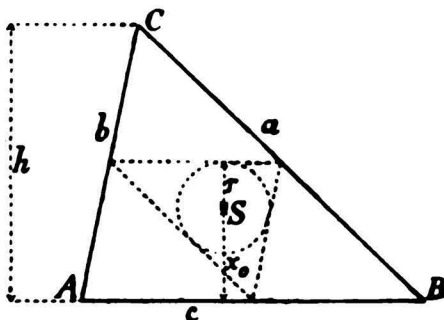
Ломаная линия (фиг. 39).

Пусть отдельные части ломаной линии будутъ a, b, c ; разстоянія ихъ центровъ тяжести отъ оси AU — x_1, x_2, x_3 ; отъ оси AX — y_1, y_2, y_3 .

Фиг. 39.



Фиг. 40.



Если обозначить разстоянія искомага центра тяжести S отъ тѣхъ же осей черезъ x_0, y_0 , то, пользуясь уравненіемъ 35), можно написать:

$$(a + b + c) x_0 = ax_1 + bx_2 + cx_3$$

$$(a + b + c) y_0 = ay_1 + by_2 + cy_3$$

отсюда:

$$x_0 = \frac{ax_1 + bx_2 + cx_3}{a + b + c}$$

$$y_0 = \frac{ay_1 + by_2 + cy_3}{a + b + c}$$

Периметръ треугольника (фиг. 40).

Пусть стороны треугольника ABC будутъ a, b и c , высота же его — h . Если обозначимъ разстояніе искомага центра тяжести S отъ оси AB черезъ x_0 , то, по отношенію къ этой оси, найдемъ:

$$(a + b + c) x_0 = a \cdot \frac{h}{2} + b \cdot \frac{h}{2}$$

следовательно:

$$x_0 = \frac{a + b}{a + b + c} \cdot \frac{h}{2}$$

НБ УДУРН
(ИПЪТ)

Разстояніе $г$ центра тяжести S отъ линіи, соединяющей центры тяжести сторонъ треугольника a и b , будетъ равно:

$$г = \frac{h}{2} - x_0 = \frac{h}{2} \left(1 - \frac{a + b}{a + b + c} \right)$$

или:

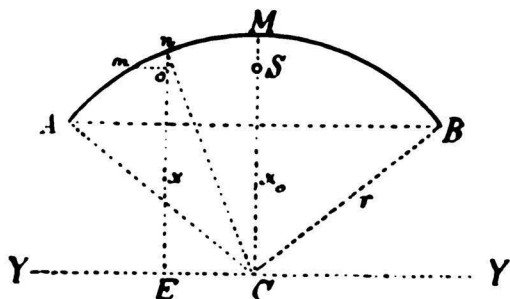
$$г = \frac{hc}{2} \cdot \frac{1}{a + b + c}$$

Слѣдовательно, разстояніе $г$ равно площади треугольника ABC , дѣленной на периметръ его.

Относительно осей AC и BC получимъ для $г$ тѣ же значенія, — откуда слѣдуетъ, что центръ тяжести периметра треугольника лежитъ въ центрѣ круга, вписаннаго въ треугольникъ, составленный изъ линій, соединяющихъ центры тяжести отдѣльныхъ сторонъ треугольника ABC .

Поэтому, для нахождения центра тяжести периметра треугольника ABC , надо соединить середины его сторонъ a , b и c прямыми линіями и раздѣлить полученные углы внутренняго треугольника пополамъ. Точка пересѣченія линій, дѣлящихъ углы внутренняго треугольника пополамъ (по извѣстной геометрической теоремѣ), будетъ центромъ вписаннаго въ него круга и одновременно съ этимъ центромъ тяжести S периметра треугольника ABC .

Фиг. 41.



Дуга круга (фиг. 41).

Центръ тяжести S дуги круга AB лежитъ на радіусѣ $CM = г$, дѣлящемъ дугу пополамъ, и на разстояніи x_0 отъ центра круга C , которое можетъ быть найдено слѣдующимъ образомъ:

Если вообразить дугу AB раздѣленной на очень большое число очень малыхъ частей и статическіе моменты ихъ отнести къ прямой YY' , проведенной черезъ точку C параллельно хордѣ AB , то, по уравненію 35), сумма всѣхъ этихъ статическихъ моментовъ должна равняться статическому моменту всей дуги.

Если mn (фиг. 41) такая очень малая часть дуги и $En = x$ — ея разстояніе отъ YY' , то статическій моментъ ея будетъ равенъ $mn \cdot x$, а сумма статическихъ моментовъ всѣхъ частей дуги = $\sum (mn \cdot x)$. Если проведемъ $mo \parallel AB$ и линію $Сп$, то изъ подобія треугольниковъ mno и $СпЕ$ можно написать:

$$\frac{mn}{mo} = \frac{Сп}{Еп} = \frac{г}{x}$$

слѣдовательно:

$$m n \cdot x = m o \cdot r$$

Такая же зависимость существуетъ для каждой другой малой части дуги; поэтому:

$$\Sigma (m n \cdot x) = \Sigma (m o \cdot r) = r \Sigma (m o)$$

а такъ какъ:

$$\Sigma (m o) = \overline{AB}$$

то:

$$\Sigma (m n \cdot x) = r \cdot \overline{AB}$$

Такъ какъ статическій моментъ всей дуги равенъ $\widehat{AB} \cdot x_0$, то:

$$\widehat{AB} \cdot x_0 = r \cdot \overline{AB}$$

откуда слѣдуетъ, если обозначить длину дуги \widehat{AB} черезъ b , а длину

хорды \overline{AB} черезъ s , что:

$$x_0 = \frac{rs}{b} \quad . . . \quad 37)$$

Для полукруга $s = 2r$ и $b = r\pi$; поэтому:

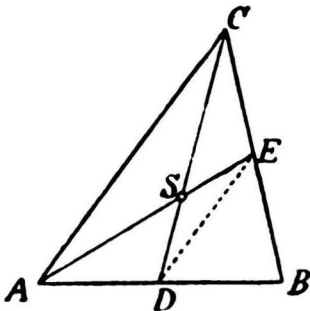
$$x_0 = \frac{2r}{\pi} \quad . . . \quad 38)$$

2. Центры тяжести площадей.

Треугольникъ.

Центръ тяжести площади треугольника ABC (фиг. 42) лежитъ на прямой CD, соединяющей вершину C треугольника съ серединой D противолежащей стороны AB.

Фиг. 42.



Если представимъ треугольникъ ABC раздѣленнымъ на очень узкія полосы линиями, параллельными основанію AB, то центры тяжести этихъ полосъ будутъ лежать на средней линіи CD.

На томъ же основаніи центръ тяжести упомянутого треугольника будетъ лежать и на линіи AE, соединяющей вершину A съ серединою стороны BC, — слѣдовательно, онъ долженъ находиться въ точкѣ пересѣченія S двухъ линій AE и CD.

Изъ подобія треугольниковъ DES и ACS слѣдуетъ:

$$DS : SC = DE : AC$$

А такъ какъ:

$$DE = \frac{1}{2} AC$$

то:

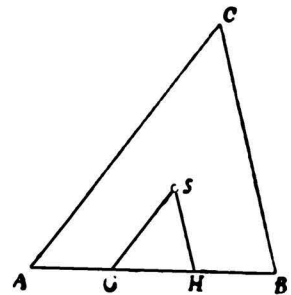
$$DS = \frac{1}{2} SC = \frac{1}{3} DC$$

Итакъ, центръ тяжести площади треугольника лежитъ на $\frac{1}{3}$ линіи, соединяющей вершину съ серединой противоположной стороны, ближе къ основанію.

На основаніи вышеприведеннаго доказательства центръ тяжести треугольника можно также найти, какъ точку пересѣченія линій, параллельныхъ сторонамъ треугольника и проведенныхъ на высотѣ нижней трети. А такъ какъ послѣднія линіи дѣлятъ стороны треугольника на три равныя части, то изъ этого вытекаетъ слѣдующая теорема:

Линіи, проведенныя изъ точекъ дѣленія любой изъ сторонъ треугольника на три части параллельно двумъ другимъ сторонамъ, пересѣкутся въ центръ тяжести треугольника S (фиг. 43).

Фиг. 43.



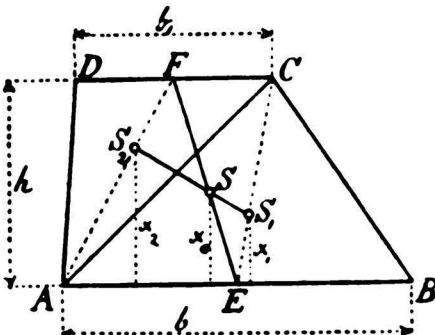
Параллелограммъ.

Діагонали параллелограмма представляютъ собою линіи центровъ тяжести, такъ какъ каждая изъ нихъ дѣлитъ параллелограммъ на два равныхъ треугольника. Центръ тяжести параллелограмма совпадетъ съ точкой пересѣченія діагоналей.

Трапеція.

Центръ тяжести трапеціи ABCD (фиг. 44) лежитъ на прямой EF, соединяющей середины параллельныхъ сторонъ AB и CD. Другую

Фиг. 44.



линію центра тяжести получимъ, соединивъ центры тяжести S_1 и S_2 двухъ треугольниковъ ABC и ACD, на которые дѣлитъ трапецію діагональ AC. Центръ тяжести трапеціи S лежитъ въ точкѣ пересѣченія линій центровъ тяжести S_1S_2 и EF.

Если обозначимъ площадь треугольника ABC черезъ F_1 , треугольника ACD — черезъ F_2 , а черезъ

x_0 , x_1 и x_2 —кратчайшія разстоянія центровъ тяжести S , S_1 и S_2 отъ оси AB , то, по уравненію 35) (стр. 47), получимъ:

$$x_0 (F_1 + F_2) = F_1 x_1 + F_2 x_2$$

Если сюда подставить значенія для:

$$F_1 = \frac{bh}{2} \quad F_2 = \frac{b_1 h}{2}$$

$$x_1 = \frac{1}{3} h \quad x_2 = \frac{2}{3} h$$

то:

$$y_c = \frac{h}{3} \cdot \frac{b + 2b_1}{b + b_1}$$

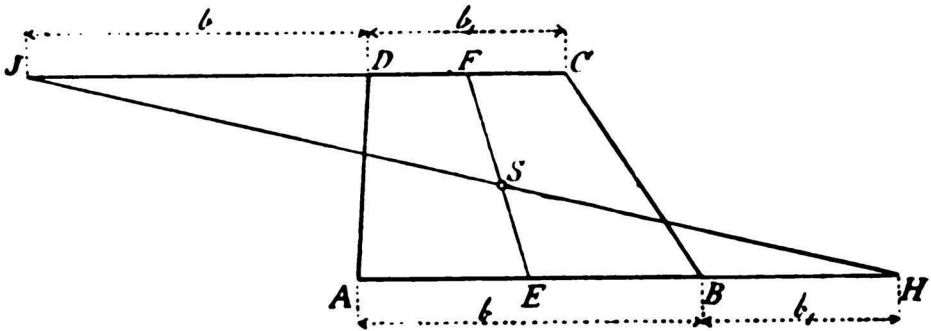
или:

$$\frac{x_0}{h} = \frac{ES}{EF} = \frac{b + 2b_1}{3(b + b_1)} \quad . \quad 39)$$

Отсюда вытекаетъ второй (болѣе простой) способъ построенія центра тяжести S .

Продолжимъ (фиг. 45) каждую изъ параллельныхъ сторонъ AB и CD параллелограмма въ различныя стороны на длину другой стороны,

Фиг. 45.



т. е. откладываемъ $BH = b_1$ и $DJ = b$. Тогда точка пересѣченія S средней линіи EF съ линіей, соединяющей точки J и H , и будетъ центромъ тяжести трапеціи. Дѣйствительно:

$$\frac{ES}{FS} = \frac{EH}{FJ} = \frac{\frac{b}{2} + b_1}{\frac{b_1}{2} + b}$$

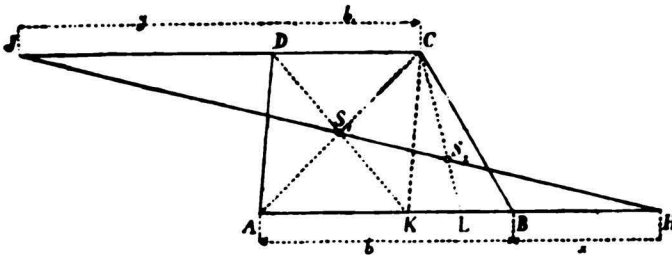
откуда, сравнивая съ уравненіемъ 39), найдемъ:

$$\frac{ES}{EF} = \frac{ES}{ES + FS} = \frac{\frac{b}{2} + b_1}{\frac{b}{2} + b_1 + \frac{b_1}{2} + b} = \frac{b + 2b_1}{3(b + b_1)}$$

Построение фиг. 45 можно доказать еще иначе следующим образом:

Разделим трапецию ABCD (фиг. 46) прямой $CK \parallel AD$ на параллелограмм AKCD и треугольник KCB. Найдя центры тяжести S_1 и S_2 этих фигур известным путем, получим, что центр тяжести трапеции должен лежать на линии $S_1 S_2$, соединяющей эти точки. Продолжим прямую $S_1 S_2$ в обе стороны до точек J и H пересечения с продолжениями параллельных сторон трапеции AB и CD.

Фиг. 46.



Пусть полученные неизвестные отрезки будут:

$$BH = x$$

$$DJ = y$$

Из подобия треугольников LHS_2 и CJS_2 , стороны которых LS_2 и CS_2 , относятся между собою как 1 : 2 (такъ какъ $LS_2 = \frac{1}{3} LC$) слѣдуетъ:

$$CJ = 2 HL$$

или:

$$b_1 + y = 2 \left(\frac{b - b_1}{2} + x \right)$$

Но вслѣдствіе равенства треугольников AHS_1 и CJS_1 имѣемъ:

$$b + x = b_1 + y$$

слѣдовательно:

$$b + x = 2 \left(\frac{b - b_1}{2} + x \right)$$

откуда:

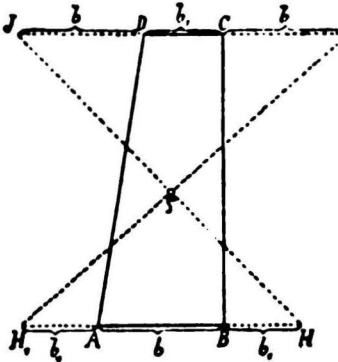
$$x = b_1 \text{ и } y = b \text{ (какъ на фиг. 45).}$$

Въ относительно высокихъ и узкихъ трапеціяхъ пересѣченіе средней линіи EF съ прямой HJ (фиг. 45) даетъ слишкомъ острый уголъ, что невыгодно отражается на точности нахождения центра тяжести. Въ такихъ случаяхъ является болѣе соответственнымъ построение, приведенное на фиг. 47, гдѣ прямая HJ и H_1J_1 пересѣкаются

подъ болѣе тупымъ угломъ. Само собою разумѣется, что проводить среднюю линию здѣсь нѣтъ необходимости.

Приведемъ еще другіе простые способы нахождения центра тяжести трапеціи, предлагаемые проф. Робертомъ Ландъ *), которые имѣютъ то преимущество предъ фиг. 45 и 47, что не занимаютъ такъ много мѣста.

Фиг. 47.



1. Проведемъ (фиг. 48) діагональ AC и изъ точки D линию DG \parallel AC до пересѣченія въ точкѣ G съ продолженіемъ средней линии EF, а затѣмъ отложимъ $ES = \frac{1}{3} EG$. Точка S и будетъ искомый центръ тяжести.

Доказательство.

Если S_1 и S_2 (фиг. 49) центры тяжести треугольниковъ ABD и BCD, то вслѣдствіе того, что $MS_1 = \frac{1}{3} MA$ и $MS_2 = \frac{1}{3} MC$, имѣемъ:

$$S_1S_2 \parallel AC$$

слѣдовательно:

$$S_1S \parallel AC \parallel DG$$

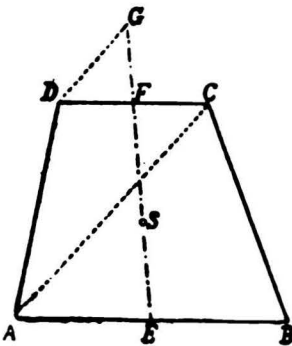
А такъ какъ:

$$ES_1 = \frac{1}{3} ED$$

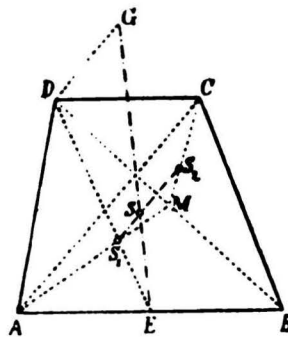
то:

$$ES = \frac{1}{3} EG$$

Фиг. 48.



Фиг. 49.



2. Такъ какъ только что было показано, что $S_1S_2 \parallel AC$, то продолженіе S_1S_2 въ обѣ стороны отсѣчетъ отъ параллельныхъ сторонъ трапеціи (фиг. 50) отъ точекъ A и C равные отрезки:

$$x = AN = CJ$$

*) Zentralbl. d. Bauverw. 1894. Стр. 192 и 458.

НБ УРАНТ
(ИПБТ)

а такъ какъ:

$$S_1D \parallel 2S_1E$$

то слѣдовательно:

$$DJ = 2EH$$

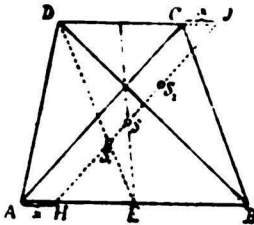
или:

$$b_1 + x = 2 \left(\frac{b}{2} - x \right) = b - 2x$$

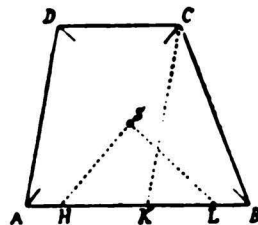
откуда получимъ, что:

$$x = \frac{1}{3} (b - b_1)$$

Фиг. 50.



Фиг. 51.



Линія HJ, проведенная на разстояніи x отъ угла A параллельно діагонали AC, пройдетъ черезъ центръ тяжести трапеціи. А такъ какъ такую же линію можно провести параллельно другой діагонали BD, отсюда слѣдуетъ теорема:

Линіи, проведенныя на разстояніи $x = \frac{1}{3} (b - b_1)$ отъ концовъ большей изъ параллельныхъ сторонъ трапеціи параллельно діагоналямъ трапеціи, пересѣкнутся въ центръ тяжести ея S.

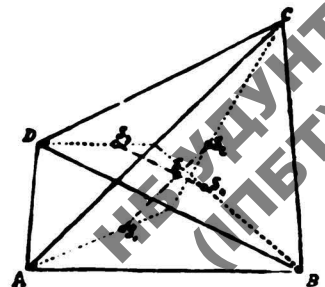
Для построения (фиг. 51) проводимъ $CK \parallel AD$, откладываемъ $AH = BL = \frac{1}{3} BK$ и проводимъ черезъ точки H и L линіи, параллельныя діагоналямъ AC и BD.

Пересѣченія ихъ укажетъ мѣсто центра тяжести трапеціи. (При этомъ нѣтъ необходимости проводить цѣликомъ діагонали; достаточно показать ихъ направленія при вершинахъ трапеціи).

Неправильный четырехугольникъ.

Дѣлимъ четырехугольникъ ABCD (фиг. 52) діагональю BD на два треугольника ABD и BCD и определяемъ ихъ центры тяжести S_1 и S_2 . Линія $S_1 S_2$, соединяющая эти центры тяжести, будетъ въ этомъ случаѣ одной изъ линій, проходящихъ черезъ центръ тяжести четырехугольника. Вторую линію, проходящую черезъ центръ тяжести четырехугольника, получимъ, если діагональю AC раздѣлимъ еще разъ

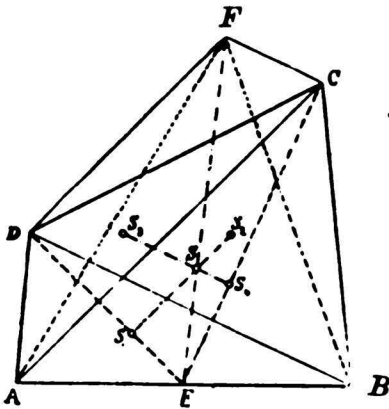
Фиг. 52.



четыреугольник на треугольники ACD и ABC и соединимъ центры тяжести ихъ S_3 и S_4 между собою линією S_3S_4 . Точка пересѣченія линій S_1S_2 и S_3S_4 и укажетъ мѣсто центра тяжести S четырехугольника ABCD.

Если проведемъ (фиг. 53):

Фиг. 53.



$DF \parallel AC$ и $CF \parallel BD$

и соединимъ точку пересѣченія этихъ линій F въ серединою E стороны AB, то вслѣдствіе того, что:

$$ES_1 = \frac{1}{3} ED \text{ и } ES_4 = \frac{1}{3} EC$$

а также:

$$S_1S_2 \parallel DF \text{ и } S_3S_4 \parallel CF$$

прямая EF пройдетъ черезъ точку S, и кромѣ того получимъ:

$$ES = \frac{1}{3} EF$$

Поэтому точка S одновременно будетъ центромъ тяжести и для треугольника AFB.

На этомъ основанъ способъ нахождения центра тяжести S четырехугольника, данный проф. Р. Ландъ *). Раздѣливъ сторону AB (фиг. 54) на три равныя части, проводимъ $CF \parallel BD$ и $DF \parallel AC$, затѣмъ $GS \parallel AF$ и $HS \parallel BF$.

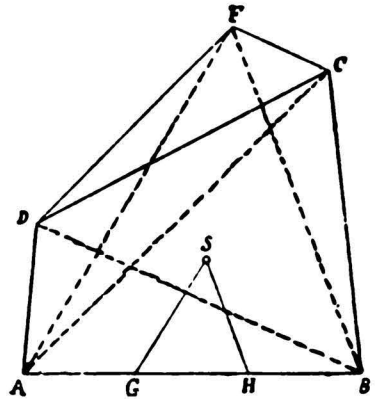
Само собою разумѣется, что нѣтъ надобности проводить, линіи, показанныя на фиг. 54 пунктиромъ, а достаточно указать только ихъ направленія изъ вершинъ четырехугольника.

Другой часто употребляемый способъ нахождения центра тяжести четырехугольника состоитъ въ слѣдующемъ:

Раздѣлимъ четырехугольникъ ABCD (фиг. 55) діагональю AC на треугольники ACD и ABC и опредѣлимъ центры тяжести S_1 и S_2 . Пусть точка пересѣченія діагонали AC съ линією S_1S_2 будетъ E. Если затѣмъ положимъ $S_2S = S_1E$, то S и будетъ центромъ тяжести четырехугольника.

Для доказательства необходимо, чтобы отрѣзки S_1S и S_2S были обратно пропорціональны площадямъ соответствующихъ треугольниковъ.

Фиг. 54.



*) Zeitschrift des Hannoverschen Arch.- und Ing.-Vereins. 1895 г. Стр. 451.

Согласно принятому нами предположенію, имѣемъ:

$$S_1S : S_2S = S_2E : S_1E.$$

Если проведемъ вспомогательную линію BD (которая будетъ параллельна S_1S_2 , такъ какъ $MS_1 = \frac{1}{3} MD$, а $MS_2 = \frac{1}{3} MB$) и продолжимъ MS до точки пересѣченія F съ линіей DB, то:

$$S_2E : S_1E = BH : DH$$

А такъ какъ:

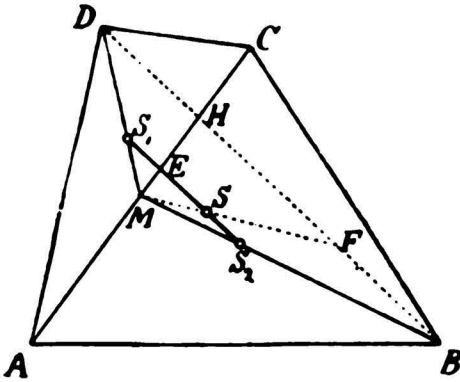
$$BH : DH = \triangle ABC : \triangle ACD$$

то и:

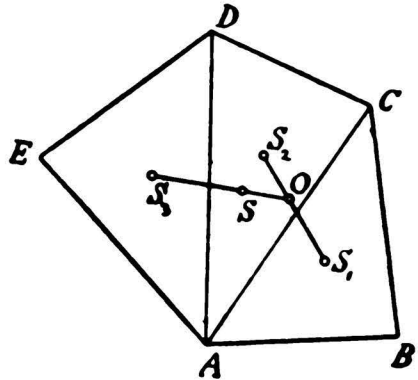
$$S_1S : S_2S = \triangle ABC : \triangle ACD$$

что и требовалось доказать.

Фиг. 55.



Фиг. 56.



Многоугольникъ.

Чтобы найти центр тяжести произвольнаго неправильнаго многоугольника, надо разбить его на отдѣльные треугольники, въ центрахъ тяжести которыхъ можемъ вообразить приложенными, какъ силы, величины площадей ихъ, пропорціональныя ихъ вѣсамъ. Точка приложенія равнодѣйствующихъ этихъ силъ и будетъ центромъ тяжести многоугольника.

Если, напримѣръ, S_1 , S_2 и S_3 центры тяжести треугольниковъ ABC, ACD, ADE, на которые разбивается пятиугольникъ ABCDE (фиг. 56), то соединяемъ точки S_1 и S_2 линією S_1S_2 и дѣлимъ эту линію въ O такъ, чтобы:

$$S_1O : S_2O = \triangle ACD : \triangle ABC$$

Далѣе, соединяя O и S_3 линією OS_3 , дѣлимъ и эту последнюю въ точкѣ S въ отношеніи:

$$OS : S_3S = \triangle ADE : (\triangle ABC + \triangle ACD)$$

Тогда S и будетъ искомый центръ тяжести пятиугольника.

Центръ тяжести правильного многоугольника совпадаетъ съ центромъ вписаннаго или описаннаго круга.

Круговой секторъ.

Центръ тяжести лежитъ на линіи, дѣлящей центральный уголъ ACB пополамъ (фиг. 57).

Если вообразимъ секторъ, радіуса r , раздѣленнымъ помощью радіальныхъ линій на очень большое число малыхъ частей, то эти части можно разсматривать какъ треугольнички, центры тяжести которыхъ лежатъ на $\frac{2}{3}r$ отъ центра круга C . Центръ тяжести S кругового сектора совпадаетъ поэтому съ центромъ тяжести дуги круга A_1B_1 , описанной радіусомъ $= \frac{2}{3}r$.

А такъ какъ:

$$\widehat{A_1B_1} = \frac{2}{3} \widehat{AB} = \frac{2}{3} b$$

и

$$\overline{A_1B_1} = \frac{2}{3} \overline{AB} = \frac{2}{3} s$$

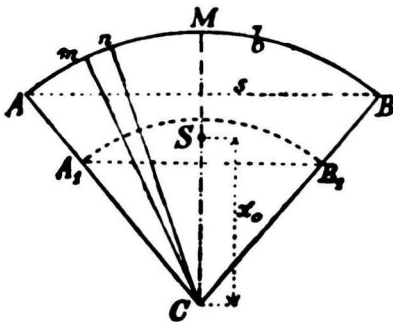
то, по уравненію 37) (стр. 50):

$$x_0 = \frac{\frac{2}{3}r \cdot \frac{2}{3}s}{\frac{2}{3}b} = \frac{2}{3} \frac{rs}{b} \dots \dots \dots 40)$$

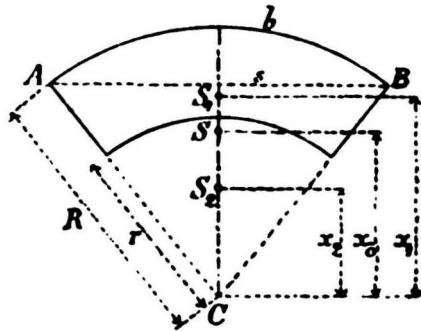
Для полукруга $s = 2r$ и $b = r\pi$, слѣдовательно:

$$x_0 = \frac{4r}{3\pi} \dots \dots \dots 41)$$

Фиг. 57.



Фиг. 58.



Часть кругового кольца (фиг. 58).

Обозначимъ черезъ:

- F площ. полн. кругового сектора радіуса R
- F_2 " " " " " r
- F_1 " части " кольца;

Если x_0 , x_2 и x_1 суть соответствующія разстоянія центровъ тяжести S , S_2 и S_1 отъ центра круга C , то по уравненію 35) (стр. 47):

$$Fx_0 = F_1x_1 + F_2x_2$$

НЕ УДУНТ
(ИПЕТ)

откуда:

$$x_1 = \frac{F x_0 - F_2 x_2}{F_1}$$

Теперь имѣемъ:

$$F = \frac{bR}{2} ; F_2 = \frac{br^2}{2R} ; F_1 = \frac{b}{2} \cdot \frac{R^2 - r^2}{R}$$

и по уравненію 40):

$$x_0 = \frac{2}{3} \frac{Rs}{b} ; x_2 = \frac{2}{3} \frac{rs}{b}$$

Подставляя эти значенія, найдемъ искомое разстояніе центра тяжести отъ центра круга С:

$$x_1 = \frac{\frac{bR}{2} \cdot \frac{2}{3} \frac{Rs}{b} - \frac{br^2}{2R} \cdot \frac{2}{3} \frac{rs}{b}}{\frac{b}{2} \cdot \frac{R^2 - r^2}{R}}$$

или:

$$x_1 = \frac{2}{3} \cdot \frac{R^3 - r^3}{R^2 - r^2} \cdot \frac{s}{b} \dots \dots \dots 42)$$

Для половины кругового кольца, при $s = 2R$ и $b = R\pi$, получимъ:

$$x_1 = \frac{4}{3\pi} \cdot \frac{R^3 - r^3}{R^2 - r^2} \dots \dots \dots 43)$$

Круговой сегментъ.

Если раздѣлимъ круговой секторъ $SAMB = F$ (фиг. 59) хордой $AB = s$ на сегментъ $AMB = F_1$ и треугольникъ $ABC = F_2$, то разстояніе центра тяжести x_1 сегмента AMB отъ точки C точно такъ же опредѣлится изъ уравненія 35) (стр. 47):

$$F x_0 = F_1 x_1 + F_2 x_2$$

слѣдовательно:

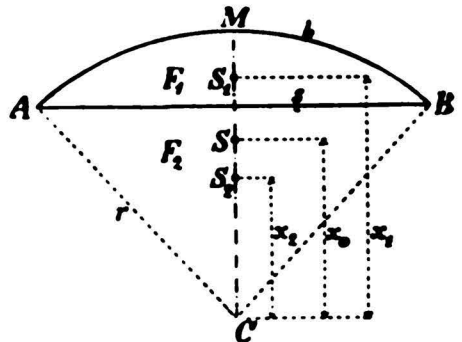
$$x_1 = \frac{F x_0 - F_2 x_2}{F_1}$$

Подставляя въ это равенство значенія величинъ:

$$F = \frac{br}{2} ; F_2 = \frac{s}{2} \sqrt{r^2 - \left(\frac{s}{2}\right)^2}$$

$$x_0 = \frac{2}{3} \frac{rs}{b} ; x_2 = \frac{2}{3} \sqrt{r^2 - \left(\frac{s}{2}\right)^2}$$

Фиг. 59.



НБ УДУНТ
(ИПЪТ)

гдѣ b выражаетъ длину дуги AB , найдемъ:

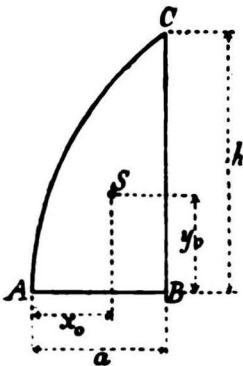
$$x_1 = \frac{s^3}{12F_1} \dots \dots \dots 44)$$

Для полукруга $s = 2r$ и $F_1 = \frac{r^2\pi}{2}$. Подставляя эти значенія, найдемъ выраженіе, одинаковое съ уравненіемъ 41):

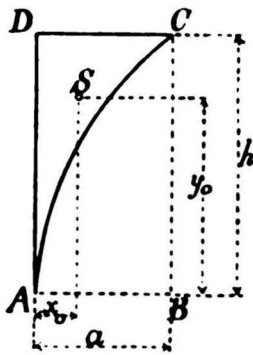
$$x_1 = \frac{4r}{3\pi}$$

Площадь параболы.

Фиг. 60.



Фиг. 61.



Для центра тяжести площади параболы ABC съ вершиною въ A , согласно обозначеніямъ на фиг. 60, имѣемъ:

$$x_0 = \frac{3}{5} a \dots \dots 45)$$

$$y_0 = \frac{3}{8} h \dots \dots 46)$$

Для центра тяжести фигуры ACD , дополняющей площадь параболы ABC до прямоугольника $ABCD$ (фиг. 61), имѣемъ:

$$x_0 = \frac{3}{10} a \dots \dots 47)$$

$$y_0 = \frac{3}{4} h \dots \dots 48)$$

Поверхность шарового слоя или шарового сегмента.

Центръ тяжести лежитъ на серединѣ высоты.

Боковая поверхность пирамиды и конуса.

Центръ тяжести лежитъ на линіи, соединяющей центр тяжести площади основанія съ вершиною и на $\frac{1}{3}$ высоты (отъ основанія).

3. Центры тяжести объемовъ.

Призма и цилиндръ.

Центръ тяжести лежитъ въ серединѣ линіи, соединяющей центры тяжести основаній.

Пирамида.

Если представимъ себѣ трехгранную пирамиду (фиг. 62) раздѣленной плоскостями, параллельными площади основанія, на очень тонкіе слои, то центры тяжести всѣхъ этихъ слоевъ будутъ лежать на прямой линіи DM , соединяющей центр тяжести M площади осно-

ванія ABC съ вершиною пирамиды D, — слѣдовательно на этой же линіи DM будетъ лежать и центръ тяжести всей пирамиды. Если затѣмъ принять за площадь основанія BCD и за вершину пирамиды A, то, если N представляетъ собою центръ тяжести треугольника BCD, центръ тяжести пирамиды будетъ лежать на линіи AN; слѣдовательно, центръ тяжести пирамиды совпадаетъ съ точкою пересѣченія S прямыхъ DM и AN, лежащихъ въ плоскости ADE.

Проведемъ вспомогательную линію MN и зная, что:

$$EM = \frac{1}{3} AE$$

и:

$$EN = \frac{1}{3} DE$$

найдемъ, что линія MN параллельна AD, а, слѣдовательно, $\triangle SNM \sim \triangle SAD$.

Отсюда слѣдуетъ:

$$MN = \frac{1}{3} AD$$

а также:

$$MS = \frac{1}{3} SD = \frac{1}{4} MD$$

Многогранную пирамиду можно раздѣлить плоскостями, проходящими черезъ вершину и ребра пирамиды, на трехгранныя пирамиды, центры тяжести которыхъ лежатъ на $\frac{1}{4}$ высоты, слѣдовательно въ плоскости, параллельной площади основанія. Въ той же самой плоскости лежитъ, стало быть, и центръ тяжести всей пирамиды; слѣдовательно, вообще:

Центръ тяжести пирамиды лежитъ на прямой, соединяющей центръ тяжести площади основанія съ противолежащей вершиною, и на $\frac{1}{4}$ высоты отъ основанія.

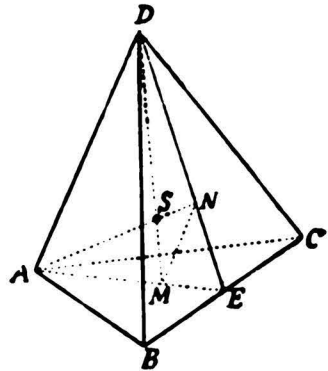
Конусъ.

Центръ тяжести конуса лежитъ на прямой, соединяющей центръ круга основанія съ вершиною и на $\frac{1}{4}$ высоты отъ основанія, какъ у пирамиды.

Шаровой секторъ.

Разсматривая шаровой секторъ состоящимъ изъ очень большого числа маленькихъ пирамидъ, всѣ вершины которыхъ находятся въ центрѣ шара, а площади основанія — на поверхности шара, можно опредѣлить центръ тяжести шарового сектора, исходя изъ точно такихъ

Фиг. 62.



же соображеній, какими мы пользовались при нахожденіи центра тяжести кругового сектора (фиг. 57).

Тогда найдемъ слѣдующее значеніе для разстоянія центра тяжести отъ центра шара:

$$x_0 = \frac{3}{8} (2r - h) \dots \dots \dots 49)$$

гдѣ r — радиусъ шара, h — высота шарового сектора.

Для полушара $h = r$, слѣдовательно:

$$x_0 = \frac{3}{8} r \dots \dots \dots 50)$$

Шаровой сегментъ.

Разстояніе центра тяжести x_0 отъ центра шара опредѣляется такимъ же способомъ, какъ и разстояніе центра тяжести кругового сегмента (фиг. 59), при чемъ шаровой сегментъ разсматриваютъ какъ разность между шаровымъ секторомъ и конусомъ.

Если r = радиусу шара, h = высотѣ шарового сегмента, то:

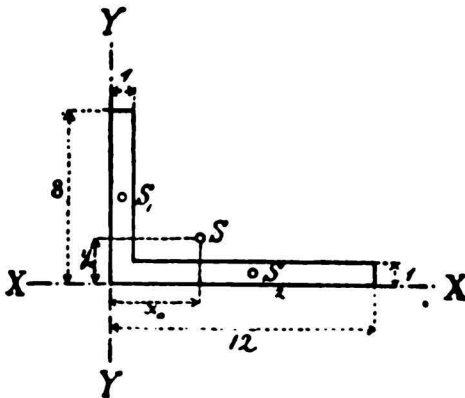
$$x_0 = \frac{3}{4} \cdot \frac{(2r - h)^2}{3r - h} \dots \dots \dots 51)$$

Для полушара, гдѣ $h = r$, получаемъ, какъ и въ уравненіи 50):

$$x_0 = \frac{3}{8} r$$

Задача 45. Найти центръ тяжести поперечнаго сѣченія неравнобокаго углового желѣза, представленнаго на фиг. 63.

Фиг. 63.



Рѣшеніе. Угловое желѣзо состоитъ изъ двухъ прямоугольниковъ:

$$F_1 = 8 \cdot 1 = 8 \text{ сантим.}^2$$

и

$$F_2 = (12 - 1) \cdot 1 = 11 \text{ сантим.}^2$$

Примѣнимъ сюда теорему, что статическій моментъ цѣлаго угольника равенъ суммѣ статическихъ моментовъ отдѣльныхъ его частей (уравненіе 35, стр. 47).

Обозначивъ разстоянія центровъ тяжести S_1 и S_2 отъ оси XX

черезъ y_1 и y_2 , отъ оси YY — черезъ x_1 и x_2 , получимъ относительно оси XX :

$$(F_1 + F_2) y_0 = F_1 y_1 + F_2 y_2$$

$$(8 + 11) y_0 = 8 \cdot 4 + 11 \cdot 0,5$$

$$y_0 = 1,97$$

НБ УДМУТ
(ИПБ)

Относительно оси YY имѣемъ:

$$\begin{aligned}(F_1 + F_2) x_0 &= F_1 x_1 + F_2 x_2 \\ (8 + 11) x_0 &= 8 \cdot 0,5 + 11 \cdot 6,5 \\ x_0 &= 3,97\end{aligned}$$

Въ дѣйствительности же значенія для x_0 и y_0 таковы:

$$x_0 = 3,92 \text{ сантим.} \quad y_0 = 1,95 \text{ сантим. *)}$$

Задача 46. Цилиндрической деревянный стержень, длиною 1,2 метра, соединенъ на концѣ съ цилиндрическимъ желѣзнымъ стержнемъ такого же діаметра и длиною въ 0,2 метра (по одной прямой). Вѣсъ деревяннаго стержня $G_1 = 1,4$ килогр., вѣсъ желѣзнаго стержня $G_2 = 3,1$ килогр. Гдѣ лежитъ центръ тяжести всего стержня?

Рѣшеніе. Статическій моментъ деревянной части стержня относительно оси, проходящей черезъ центръ тяжести, по уравненію 36) (стр. 47), равенъ статическому моменту желѣзной части. Слѣдовательно, по фиг. 64:

$$G_1 x_1 = G_2 x_2$$

Такъ какъ $x_1 + x_2 =$ разстоянію между центрами тяжести S_1 и S_2 , лежащими въ серединѣ деревянной и желѣзной частей, то:

$$x_1 + x_2 = \frac{1,2 + 0,2}{2} = 0,7$$

или:

$$x_2 = 0,7 - x_1$$

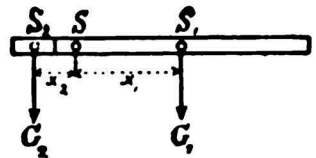
слѣдовательно:

$$G_1 x_1 = G_2 (0,7 - x_1)$$

Рѣшая относительно x_1 это уравненіе, найдемъ:

$$x_1 = \frac{0,7 \cdot G_2}{G_1 + G_2} = \frac{0,7 \cdot 3,1}{1,4 + 3,1} = 0,48 \text{ метра.}$$

Фиг. 64.



§ 11.

Поверхности вращения и тѣла вращения.

(Правило Гюльдена).

Если плоская кривая АВ (фиг. 65) вращается около лежащей въ ея плоскости оси Y, то она образуетъ поверхность вращения.

Представимъ себѣ, что кривая АВ раздѣлена на очень большое число маленькихъ частей. Одна изъ такихъ частей mn, разстояніе которой отъ оси Y равно x, при своемъ вращеніи образуетъ поверхность:

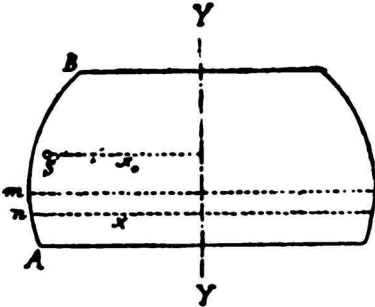
$$f = mn \cdot 2\pi x$$

*) См. Лауэнштейнъ, Festigkeitlehre, 9 изд. Табл., стр. 34.

Поэтому, величина поверхности, получаемой отъ вращения всей кривой, будетъ:

$$F = \Sigma (mn \cdot 2x\pi) = 2\pi \Sigma (mn \cdot x)$$

Фиг. 65.



и такъ какъ, если x_0 — разстояніе центра тяжести кривой отъ оси Y, можно, согласно сказанному на стр. 49, въ предыдущемъ равенствѣ произвести слѣдующую замѣну:

$$\Sigma (mn \cdot x) = \widehat{AB} \cdot x_0$$

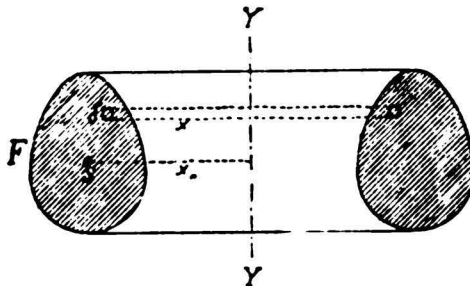
то:

$$F = \widehat{AB} \cdot 2x_0\pi \dots \dots \dots 52)$$

т. е. поверхность, образуемая вращеніемъ плоской кривой вокругъ оси, лежащей въ той же самой плоскости, равна произведенію изъ длины кривой на путь, пройденный ея центромъ тяжести.

Если площадь F (фиг. 66) вращается вокругъ оси Y, лежащей въ одной съ нею плоскости, то получится тѣло вращенія.

Фиг. 66.



Представимъ себѣ, что вся площадь F состоитъ изъ очень большого числа маленькихъ площадокъ. Такая отдѣльная площадка f, лежащая на разстояніи x отъ оси Y, при своемъ вращеніи образуетъ кольцеобразное тѣло съ объемомъ:

$$v = f \cdot 2x\pi$$

Отсюда объемъ тѣла, получаемого отъ вращения всей площади, равенъ:

$$V = \Sigma (f \cdot 2x\pi) = 2\pi \Sigma (fx)$$

И если сюда подставить, согласно уравненію 35), стр. 47:

$$\Sigma (fx) = Fx_0,$$

НЕ УДАЛИТЬ
(ИПЪТ)

гдѣ x_0 — разстояніе центра тяжести площади F отъ оси Y , то получимъ:

$$V = F \cdot 2x_0\pi \dots \dots \dots 53)$$

т. е. объемъ тѣла, получаемого при вращеніи плоской фигуры около оси, лежащей съ нею въ одной плоскости, равенъ произведенію изъ площади этой фигуры на путь, пройденный ея центромъ тяжести.

Примѣрами могутъ служить слѣдующіе случаи:

Дуга полукруга радиуса r , діаметръ котораго параллеленъ оси Y и отстоитъ отъ нея на разстояніи a (фиг. 67), образуетъ при вращеніи, согласно уравненію 52), поверхность, равную:

$$F = r\pi \cdot 2 x_0\pi$$

а такъ какъ здѣсь по уравненію 38), стр. 50:

$$x_0 = a + \frac{2r}{\pi},$$

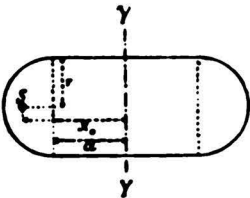
то имѣемъ:

$$F = r\pi \cdot 2 \left(a + \frac{2r}{\pi} \right) \pi = 2ar\pi^2 + 4r^2\pi$$

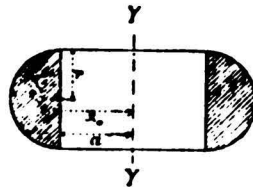
При $a = 0$, получимъ поверхность шара:

$$F = 4r^2\pi.$$

Фиг. 67.



Фиг. 68.



Если, вмѣсто дуги полукруга, вращается около оси Y полная площадь полукруга (фиг. 68), то, по уравненію 53), объемъ получаемого отъ этого вращенія тѣла равенъ:

$$V = \frac{r^2\pi}{2} 2x_0\pi.$$

Согласно уравненію 41), стр. 58:

$$x_0 = a + \frac{4r}{3\pi},$$

слѣдовательно:

$$V = \frac{r^2\pi}{2} 2 \left(a + \frac{4r}{3\pi} \right) \pi = ar^2\pi^2 + \frac{4}{3} r^3\pi.$$

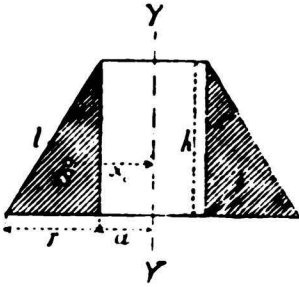
НБ УДУНТ
(ИПЪТ)

При $a = 0$, изъ этого выраженія опредѣляется объемъ шара, равный:

$$V = \frac{4}{3} r^3 \pi.$$

Площадь прямоугольнаго треугольника (фиг. 69), съ основаніемъ r и высоту h при вращеніи своемъ около оси Y образуетъ объемъ, который получается изъ уравненія 53), если подставить слѣдующія значенія величинъ, входящихъ въ составъ его:

Фиг. 69.



$$F = \frac{rh}{2} \text{ и } x_0 = a + \frac{r}{3}$$

Послѣ подстановки имѣемъ:

$$V = \frac{rh}{2} 2 \left(a + \frac{r}{3} \right) \pi = ah\pi r + r^2\pi \frac{h}{3}$$

При $a = 0$ получаемъ объемъ конуса:

$$V = r^2\pi \frac{h}{3}.$$

При вращеніи гипотенузы l около оси Y получается боковая поверхность усѣченнаго конуса. Величину этой поверхности мы получимъ, если подставимъ

$$x_0 = a + \frac{r}{2}$$

въ уравненіе 52):

$$F = 2l \left(a + \frac{r}{2} \right) \pi = 2a\pi l + \pi r l$$

При $a = 0$ получаемъ боковую поверхность конуса:

$$F = \pi r l.$$

§ 12.

Сопротивленіе неподвижныхъ опоръ.

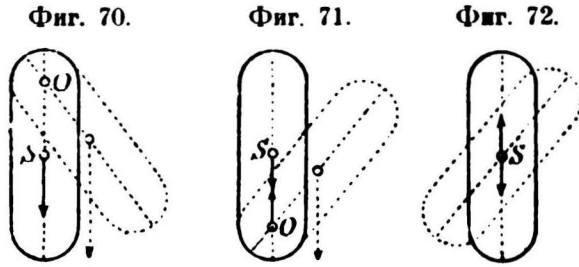
1. Одна опорная точка.

Если на тѣло, подпертое въ одной точкѣ O , дѣйствуетъ только сила, въ видѣ собственнаго вѣса, приложеннаго къ центру тяжести S , то тѣло будетъ въ равновѣсіи, если точки O и S лежатъ на одной вертикали.

Если тѣло будетъ выведено изъ положенія равновѣсія, то, такъ какъ въ этомъ случаѣ точка опоры O уже не будетъ лежать на вертикали, проходящей черезъ центръ тяжести, получится статическій моментъ, который сообщитъ тѣлу вращеніе около точки O . Въ зави-

симости отъ того, стремится ли при вращеніи статическій моментъ вѣса тѣла вернуть его въ прежнее положеніе равновѣсія или нѣтъ, первоначальное состояніе равновѣсія тѣла называютъ устойчивымъ или неустойчивымъ.

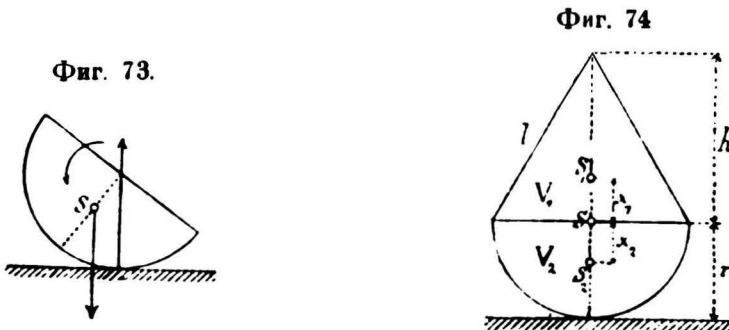
При устойчивомъ равновѣсіи центръ тяжести S лежитъ на вертикали ниже точки закрѣпленія (фиг. 70); при неустойчивомъ равновѣсіи—на вертикали выше точки закрѣпленія (фиг. 71).



Безразличнымъ начальное состояніе равновѣсія называется въ томъ случаѣ, если тѣло, при всякомъ измѣненіи положенія, будетъ находится въ покоѣ (въ состояніи равновѣсія); этотъ случай бываетъ, когда центръ тяжести совпадаетъ съ точкой закрѣпленія (фиг. 72).

У тѣла, опирающагося шарообразною поверхностью на горизонтальную плоскость, центръ тяжести всегда лежитъ выше точки опоры. Такъ какъ для такого тѣла нормальное сопротивленіе опорной плоскости всегда проходитъ черезъ центръ шара, то это тѣло будетъ находится въ устойчивомъ, неустойчивомъ или безразличномъ состояніи равновѣсія въ зависимости отъ того, будетъ ли центръ тяжести его лежать ниже или выше центра шара или совпадать съ нимъ.

Однородный полушаръ на горизонтальной плоскости будетъ всегда находится въ устойчивомъ равновѣсіи (фиг. 73).



У однороднаго тѣла, состоящаго изъ полушара и конуса (фиг. 74), при безразличномъ равновѣсіи необходимо, чтобы центръ тяжести S совпадалъ съ центромъ шара. Для этого необходимо, чтобы:

$$V_1 x_1 = V_2 x_2,$$

или :

$$r^2 \pi \frac{h}{3} \cdot \frac{h}{4} = \frac{2}{3} \pi r^3 \cdot \frac{3}{8} r$$

откуда :

$$h^2 = 3r^2$$

Поэтому образующая конуса должна быть равна :

$$l = \sqrt{h^2 + r^2} = \sqrt{3r^2 + r^2} = 2r$$

При $l < 2r$ равновѣсіе устойчивое (фиг. 75)

„ $l > 2r$ „ неустойчивое (фиг. 76)

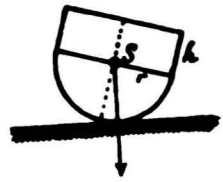
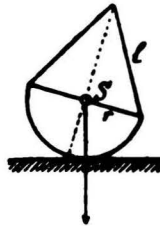
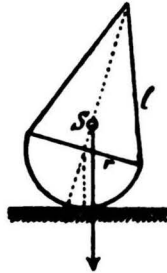
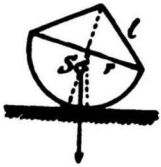
„ $l = 2r$ „ безразличное (фиг. 77)

Фиг. 76.

Фиг. 77.

Фиг. 78.

Фиг. 75.



Подобнымъ же образомъ найдемъ, что однородное тѣло, состоящее изъ полушара и цилиндра (фиг. 78), будетъ въ состояніи безразличнаго равновѣсія, если высота цилиндрической части равна :

$$h = \frac{r}{\sqrt{2}} .$$

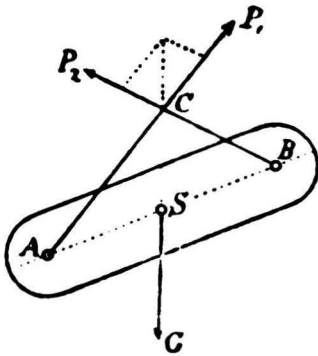
2. Двѣ опорныя точки.

Если тѣло имѣетъ опору въ двухъ точкахъ А и В, то въ общемъ случаѣ невозможно опредѣлить распредѣленіе давленія на опорныя точки. Въ этомъ случаѣ условіе равновѣсія заключается въ томъ, чтобы равнодѣйствующая двухъ противодавленій (сопротивленій) P_1 и P_2 была равна по величинѣ, но прямопротивоположна по направленію вѣсу G самого тѣла. (См. фиг. 27, стр. 36). Условіе это можетъ быть выполнено безконечнымъ числомъ различныхъ способовъ, какъ можно, напр., видѣть на фиг. 79 и 80, такъ какъ положеніе точки С, въ которой пересѣкаются три силы P_1 , P_2 и G , не дано.

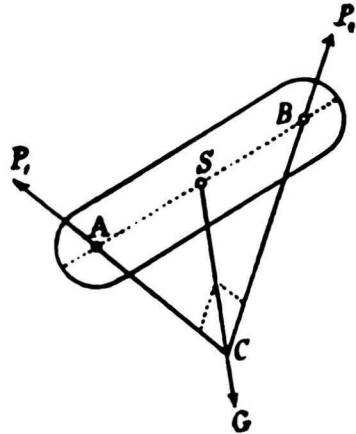
Неопредѣленность исчезаетъ, какъ только извѣстно направленіе

одного из опорных сопротивлений P_1 или P_2 , такъ какъ въ этомъ случаѣ точка C , въ которой пересѣкаются P_1 , P_2 и G , а также и направленіе прочихъ опорныхъ давленій опредѣляются сами собою.

Фиг. 79.



Фиг. 80.



Если, напр., тѣло AB (фиг. 81) свободно покоится на опорѣ A , то противодавленіе P_1 , дѣйствующее въ этой точкѣ, должно быть направлено перпендикулярно къ AB , и для опредѣленія величины этого противодавленія имѣемъ слѣдующее уравненіе (относительно точки вращенія B):

$$P_1 \cdot \overline{AB} - G \cdot \overline{BD} = 0$$

или:

$$P_1 = G \cdot \frac{BD}{AB}$$

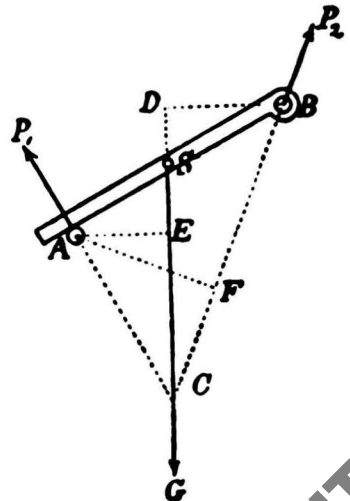
Противодавленіе же P_2 найдется изъ уравненія статическихъ моментовъ относительно точки вращенія A :

$$G \cdot \overline{AE} - P_2 \cdot \overline{AF} = 0$$

или:

$$P_2 = G \cdot \frac{AE}{AF}$$

Фиг. 81.



Если тѣло AB лежитъ горизонтально и совершенно свободно на двухъ опорахъ (фиг. 82), то оба противодавленія направлены по вертикали, слѣдовательно, всѣ силы параллельны. Если l — разстояніе между опорными точками A и B , то, принимая обозначенія фиг. 82 и составляя уравненіе статическихъ моментовъ то относительно

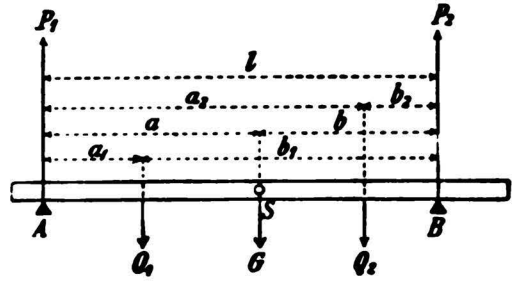
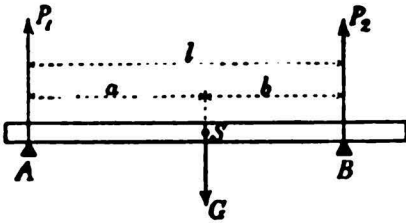
точки В, то относительно точки А, найдемъ слѣдующія значенія противодавленій:

$$P_1 l - Gb = 0 \text{ или } P_1 = G \frac{b}{l} \dots \dots \dots 54)$$

$$Ga - P_2 l = 0 \text{ или } P_2 = G \frac{a}{l} \dots \dots \dots 55)$$

Фиг. 83.

Фиг. 82.



Если же свободнолежащее на опорахъ А и В тѣло подвержено еще дѣйствию силъ Q₁ и Q₂ (фиг. 83), то подобнымъ же образомъ получимъ:

$$P_1 l - Q_1 h_1 - Gb - Q_2 b_2 = 0$$

или:

$$P_1 = Q_1 \frac{b_1}{l} + G \frac{b}{l} + Q_2 \frac{b_2}{l} \dots \dots \dots 56)$$

и:

$$Q_1 a_1 + Ga + Q_2 a_2 - P_2 l = 0$$

или:

$$P_2 = Q_1 \frac{a_1}{l} + G \frac{a}{l} + Q_2 \frac{a_2}{l} \dots \dots \dots 57)$$

Одинаковый составъ членовъ правыхъ частей уравненій 56) и 57) показываетъ, что прибавка отъ каждой отдѣльной силы къ величинамъ опорныхъ сопротивленій опредѣляется точно такимъ же образомъ, какъ если бы эта сила была единственной нагрузкой, дѣйствующей на тѣло АВ.

3. Устойчивость (сопротивленіе опрокидыванію) тѣлъ.

Тѣло, опирающееся въ трехъ точкахъ на горизонтальную опорную плоскость будетъ устойчиво въ томъ случаѣ, если вертикальная линія, проходящая черезъ центръ тяжести тѣла, упадетъ внутри треугольника, образуемаго прямыми, соединяющими точки опоры. (Примѣръ: столъ на трехъ ножкахъ).

Если вертикальная линія, проходящая черезъ центръ тяжести, упадетъ на сторону треугольника, то равновѣсіе будетъ неустойчивое;

если же она упадет внѣ треугольника, то тѣло повернется около одной изъ сторонъ треугольника и опрокинется. Указанная сторона треугольника называется ребромъ (осью) опрокидыванія.

Распредѣлить давленія на опорныя точки у тѣла, опирающагося на горизонтальную опорную плоскость болѣе, чѣмъ тремя точками, невозможно; однако устойчивость его будетъ обезпечена, если вертикальная линія, проходящая черезъ центръ тяжести, упадетъ внутри контура, т.-е. тѣхъ прямыхъ, которыя соединяютъ внѣшнія опорныя точки.

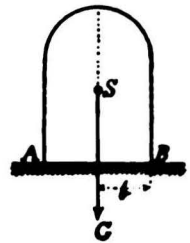
Если тѣло съ плоскимъ основаніемъ покоится на горизонтальной опорной плоскости, то его разсматриваютъ, какъ тѣло съ безконечно большимъ числомъ опорныхъ точекъ.

Статическій моментъ вѣса тѣла относительно оси (ребра) опрокидыванія называется моментомъ устойчивости тѣла. Послѣдній тѣмъ больше, а слѣдовательно, тѣло тѣмъ болѣе обезпечено отъ опрокидыванія, чѣмъ больше кратчайшее разстояніе вертикальной линіи, проходящей черезъ центръ тяжести, отъ оси опрокидыванія.

Если черезъ M обозначимъ моментъ устойчивости тѣла, то, по фиг. 84, относительно оси R найдемъ:

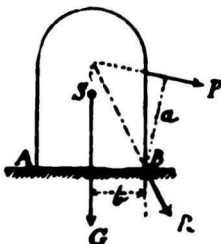
$$M = Gb \quad 58)$$

Фиг. 84.



Если на тѣло, кромѣ вѣса G (фиг. 85), дѣйствуетъ еще лежащая въ той же плоскости сила P , которая сама по себѣ произвела бы вращеніе тѣла около оси B (принимаемой за неподвижную), то тѣло до тѣхъ поръ не опрокинется, пока моментъ

Фиг. 85.



силы P (такъ называемый опрокидывающій моментъ) меньше момента устойчивости тѣла относительно оси опрокидыванія B , т.-е. пока равнодѣйствующая R силъ P и G еще остается внутри, за осью B . Но если сила P имѣетъ такую величину, что равнодѣйствующая R перейдетъ черезъ ось опрокидыванія, то тѣло начинаетъ вращаться около этой оси. Этому случаю соответствуетъ:

$$Pa = Gb$$

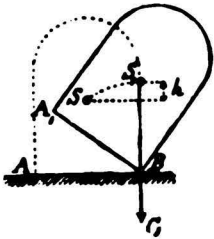
или:

$$P = G \cdot \frac{b}{a} \quad 59)$$

При этомъ центръ тяжести S начнетъ постепенно подниматься, до тѣхъ поръ, пока онъ не займетъ своего наивысшаго положенія и вертикаль его не пройдетъ черезъ ось опрокидыванія; въ этотъ моментъ тѣло будетъ находиться въ неустойчивомъ равновѣсіи (фиг. 86). Въ

данномъ случаѣ не требуется никакого дальнѣйшаго усилю, чтобы опрокинуть тѣло.

Фиг. 86.



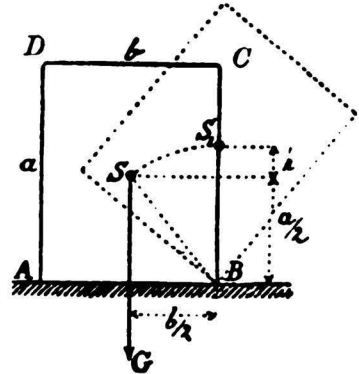
Механическую работу A , которую должна израсходовать сила P для того, чтобы привести тѣло изъ состоянія покоя (фиг. 85) въ состояніе неустойчиваго равновѣсія (фиг. 86), называютъ динамической устойчивостью.

Если h — высота, на которую при этомъ подымается центръ тяжести S (фиг. 86), то:

$$A = Gh \quad 60)$$

Задача 47. Гранитная глыба $ABCD$ (фиг. 87) имѣетъ высоту $a = 1$ метр., ширину $b = 0.8$ метр. и толщину $l = 2$ метр. Найти устойчивость глыбы и механическую работу, необходимую для опрокидыванія глыбы, если вѣсъ 1 куб. метра ея $\gamma = 2400$ килогр.

Фиг. 87.



Рѣшеніе. Вѣсъ гранитной глыбы равенъ:

$$G = \gamma \cdot abl = 2400 \cdot 1 \cdot 0.8 \cdot 2 = 3840 \text{ килогр.}$$

Поэтому моментъ устойчивости относительно оси опрокидыванія A или B будетъ:

$$\begin{aligned} M &= G \cdot \frac{b}{2} = 3840 \cdot \frac{0.8}{2} = \\ &= 1536 \text{ килограммометр} \end{aligned}$$

Высота h , на которую поднимается при опрокидываніи центръ тяжести S , равна:

$$\begin{aligned} h &= BS_1 - \frac{a}{2} = \sqrt{\left(\frac{a}{2}\right)^2 + \left(\frac{b}{2}\right)^2} - \frac{a}{2} \\ h &= \sqrt{\left(\frac{1}{2}\right)^2 + \left(\frac{0.8}{2}\right)^2} - \frac{1}{2} = 0.14 \text{ метр.} \end{aligned}$$

Слѣдовательно, по уравненію 60):

$$A = 3840 \cdot 0.14 = 537.6 \text{ килограммометр.}$$

§ 13.

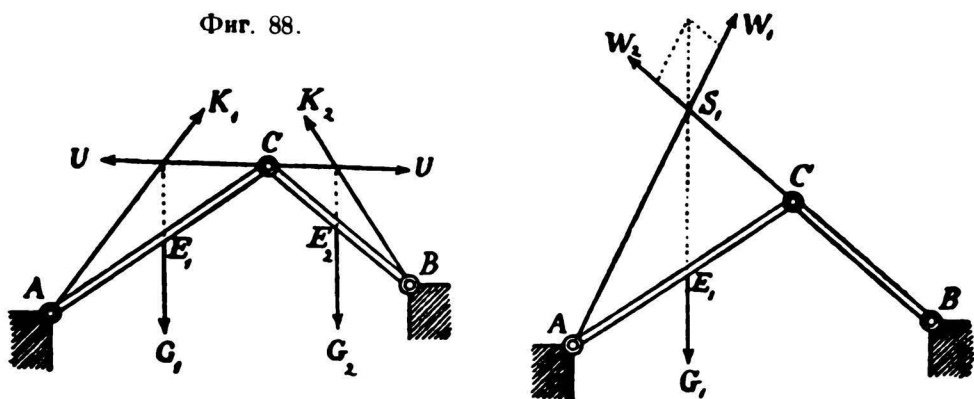
Равновѣсіе двухъ опирающихся другъ на друга нагруженныхъ стержней.

Пусть AC и BC (фиг. 88) два стержня, находящіеся въ одной плоскости неподвижно закрѣпленные въ точкахъ A и B , опираются другъ на друга въ точкѣ C и нагружены въ точкахъ E_1 и E_2 силами

(напр., собственнымъ вѣсомъ) G_1 и G_2 . Положимъ, что A , B и C — шарнирные точки, допускающія вращеніе стержней AC и BC въ плоскости силъ.

Для опредѣленія противоавленій K_1 и K_2 , существующихъ въ точкахъ A и B , предположимъ сначала, что на стержень AC дѣйствуетъ одна только сила G_1 ; стержень же BC , напротивъ, будемъ считать ненагруженнымъ и невѣсомымъ (фиг. 89). Сила G_1 вызываетъ въ точкѣ C противоѣдствующую силу W_2 , направленіе которой должно совпадать съ направленіемъ ненагруженного стержня BC , такъ какъ, въ противномъ случаѣ, послѣдній повернулся бы около конечной точки B . Если S_1 — точка пересѣченія G_1 и W_2 , то направленіе противоавленія W_1 , существующаго въ точкѣ A , можно найти изъ условія, что всѣ три силы G_1 , W_1 и W_2 должны пересѣкаться въ одной точкѣ S_1 ; поэтому W_1 направлено по AS_1 . Величины W_1 и W_2 находятся изъ изображеннаго на фиг. 89 параллелограмма силъ, діагональ котораго равна G_1 .

Фиг. 89.



Фиг. 88.

Если теперь представимъ себѣ нагруженнымъ силою G_2 только стержень BC , а стержень AC , напротивъ, ненагруженнымъ и невѣсомымъ (фиг. 90), то подобнымъ же образомъ найдемъ противоавленія D_1 и D_2 , вызываемыя одною силою G_2 , изъ которыхъ D_1 совпадаетъ съ направленіемъ ненагруженного стержня AC .

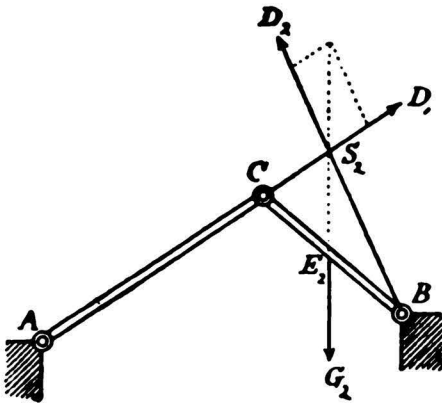
Одновременное дѣйствіе силъ G_1 и G_2 вызываетъ въ точкахъ A и B противоавленія, которыя слагаются изъ противоавленій, вызываемыхъ силою G_1 или G_2 , каждую въ отдѣльности. Отсюда K_1 будетъ равноѣдствующей W_1 и D_1 ; а K_2 — равноѣдствующей W_2 и D_2 (фиг. 91).

Если обозначить точки пересѣченія K_1 и G_1 черезъ s_1 , K_2 и G_2 — черезъ s_2 , то прямая s_1s_2 , проходящая черезъ точку C , укажетъ собою направленіе противоавленія U , которое взаимно вызываютъ оба

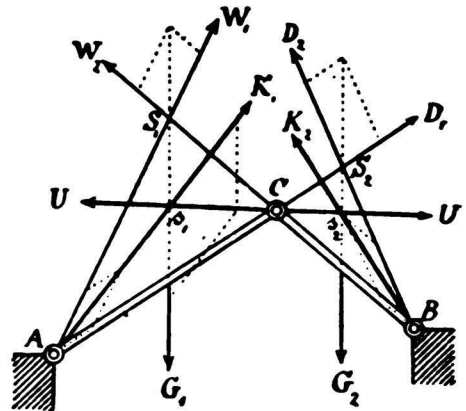
стержня въ точкѣ С. Величина U выражается діагональю параллелограмма, построеннаго на силахъ K_1 и G_1 или K_2 и G_2 .

Если стержни подвержены дѣйствию нѣсколькихъ силъ, то опредѣленіе противоавленій производится точно такимъ же образомъ. Въ этомъ случаѣ G_1 выразить равнодѣйствующую всѣхъ отдѣльныхъ силъ, дѣйствующихъ на стержень AC , а G_2 —равнодѣйствующую всѣхъ отдѣль-

Фиг. 90.



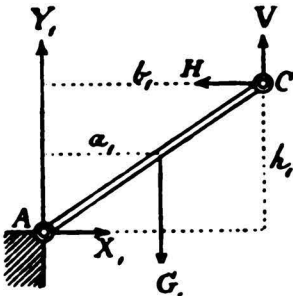
Фиг. 91.



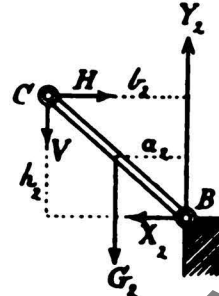
ныхъ силъ, дѣйствующихъ на стержень BC . При этомъ вѣсъ самого стержня разсматривается какъ грузъ равной величины съ вѣсомъ стержня, приложенный въ центрѣ тяжести стержня (принимаемаго уже за невѣсомый).

Чтобы опредѣлить противоавленіе U путемъ вычисленія, полагаемъ, что оно разложено на составляющія H и V по горизонтальному и вертикальному направленіямъ (фиг. 92 и 93), и для каждаго изъ этихъ стержней напишемъ уравненіе статическихъ моментовъ, относя ихъ каждый разъ къ неподвижной опорной точкѣ стержня, какъ къ точкѣ вращенія.

Фиг. 92.



Фиг. 93.



Для фиг. 92 и 93 получимъ слѣдующія уравненія:

$$\begin{aligned} G_1 a_1 - H h_1 - V b_1 &= 0 \\ - G_2 a_2 + H h_2 - V b_2 &= 0. \end{aligned}$$

НБ УДУНТ
(ИПЪТ)

Изъ обонхъ этихъ уравненій слѣдуетъ:

$$H = \frac{G_1 a_1 b_2 + G_2 a_2 b_1}{b_1 h_2 + b_2 h_1} \dots \dots \dots 61)$$

$$V = \frac{G_1 a_1 h_2 - G_2 a_2 h_1}{b_1 h_2 + b_2 h_1} \dots \dots \dots 62)$$

Если здѣсь сила V отрицательна, то она будетъ имѣть направленіе, обратное изображенному на фиг. 92 и 93, т.-е. эта сила на фиг. 92 будетъ дѣйствовать вертикально внизъ, а на фиг. 93—вертикально вверхъ.

Если противодавленіе K_1 , вызываемое въ точкѣ A , разложимъ на составляющія X_1 и Y_1 , то, по 1 и 2 условіямъ равновѣсія (стр. 37 и 38), имѣемъ:

$$\left. \begin{aligned} X_1 &= H \\ Y_1 &= G_1 - V \end{aligned} \right\} \dots \dots \dots 63)$$

Такимъ же путемъ для составляющихъ противодавленія K_2 , вызываемаго въ точкѣ B , получимъ:

$$\left. \begin{aligned} X_2 &= H \\ Y_2 &= G_2 + V \end{aligned} \right\} \dots \dots \dots 64)$$

Если γ — уголъ, составляемый противодавленіемъ U , а α_1 и α_2 — углы, составляемые противодавленіями K_1 и K_2 съ горизонтальной линіей, то направленія силъ U , K_1 , K_2 найдутся изъ выраженій:

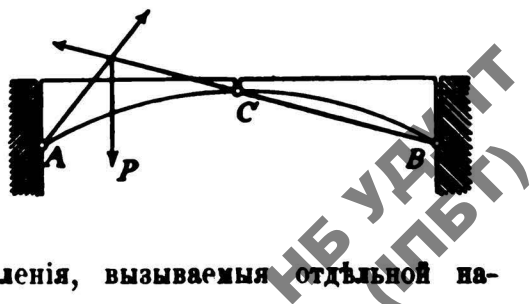
$$\operatorname{tg} \gamma = \frac{V}{H}; \quad \operatorname{tg} \alpha_1 = \frac{Y_1}{X_1}; \quad \operatorname{tg} \alpha_2 = \frac{Y_2}{X_2} \dots \dots \dots 65)$$

Величины этихъ же силъ получимъ изъ уравненій:

$$U = \sqrt{H^2 + V^2}; \quad K_1 = \sqrt{X_1^2 + Y_1^2}; \quad K_2 = \sqrt{X_2^2 + Y_2^2} \dots \dots \dots 66)$$

Оба взаимно опирающіеся стержня для простоты мы все время считали прямолинейными, однако это вовсе не необходимо, и все вышесказанное относится также и къ криволинейнымъ стержнямъ. Вообще на способъ опредѣленія противодавленій не имѣетъ никакого вліянія видъ взаимно опирающихся тѣлъ. Такъ, напр., вышеприведеннымъ методомъ можно опредѣлить противодавленія въ трехшарнирномъ арочномъ мостѣ или добавочныя сопротивленія, вызываемыя отдельной нагрузкой P (фиг. 94).

Фиг. 94.



Подобнымъ же образомъ опредѣляются при статическомъ изслѣдованіи давленія въ пятахъ свода съ односторонней нагрузкой *).

Задача 48. Пусть въ изображенномъ на фиг. 95 соединеніи стержней:

$$\begin{array}{ll} G_1 = 500 \text{ килогр.} & G_2 = 400 \text{ килогр.} \\ a_1 = 1,4 \text{ метра.} & a_2 = 0,4 \text{ метра.} \\ b_1 = 2,0 \text{ метра.} & b_2 = 0,9 \text{ метра.} \\ h_1 = 1,0 \text{ метра.} & h_2 = 0,8 \text{ метра.} \end{array}$$

Найти по величинѣ и направленію путемъ вычисленія и построениемъ противодавленія K_1 , K_2 и U , вызываемыя въ точкахъ А, В и С.

Рѣшеніе. Путемъ вычисленія, на основаніи уравненій 61) и 62), найдемъ:

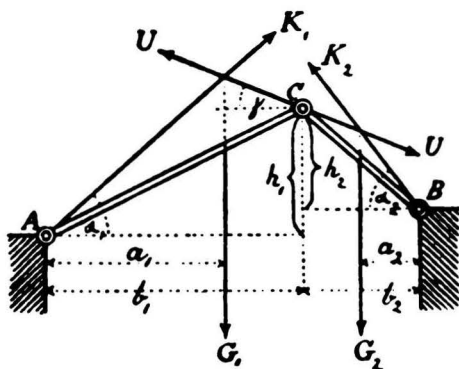
$$H = \frac{500 \cdot 1,4 \cdot 0,9 + 400 \cdot 0,4 \cdot 2}{2 \cdot 0,8 + 0,9 \cdot 1} = 380 \text{ килогр.}$$

$$V = \frac{500 \cdot 1,4 \cdot 0,8 - 400 \cdot 0,4 \cdot 1}{2 \cdot 0,8 + 0,9 \cdot 1} = 160 \text{ килогр.}$$

а изъ уравненій 63) и 64):

$$\begin{array}{ll} X_1 = 380 \text{ килогр.} & X_2 = 380 \text{ килогр.} \\ Y_1 = 500 - 160 = 340 \text{ килогр.} & Y_2 = 400 + 160 = 560 \text{ килогр.} \end{array}$$

Фиг. 95.



По уравненію 65) найдемъ слѣдующія значенія для тангенсовъ угловъ γ , α_1 , α_2 ;

$$\operatorname{tg} \gamma = \frac{160}{380} = 0,421; \quad \operatorname{tg} \alpha_1 = \frac{340}{380} = 0,895; \quad \operatorname{tg} \alpha_2 = \frac{560}{380} = 1,473$$

Этимъ значеніямъ соответствуютъ углы:

$$\gamma = 22^\circ 50'; \quad \alpha_1 = 41^\circ 50'; \quad \alpha_2 = 55^\circ 50'.$$

*) См. Лауэнштейнъ, Графическая статика, 9 изданіе, § 22.

НБ УДУНТ
(ИПБТ)

Величины противодействия получаются из уравнений 66):

$$U = \sqrt{380^2 + 160^2} = 412,3 \text{ килогр.}$$

$$K_1 = \sqrt{380^2 + 340^2} = 509,9 \quad "$$

$$K_2 = \sqrt{380^2 + 560^2} = 676,8 \quad "$$

Построением (масштаб 1 : 10; масштаб силъ 100 килогр. = 1 сантим.) находимъ:

$$\gamma = 23^\circ$$

$$\alpha_1 = 42^\circ$$

$$\alpha_2 = 56^\circ$$

$$U = 410 \text{ килогр.}$$

$$K_1 = 510 \quad "$$

$$K_2 = 680 \quad "$$

§ 14.

Равновѣсіе силъ въ простыхъ машинахъ.

Подъ машиною вообще разумѣютъ такое механическое приспособленіе, при помощи котораго можно заставить силы природы дѣйствовать при извѣстныхъ условіяхъ. Истинное назначеніе машины — это передать извѣстную механическую работу, т.-е. при помощи сообщенной машинѣ механической работы произвести другую механическую работу, отличную отъ первой. Совершаемая машиною работа заключается въ томъ, чтобы преодолѣть сопротивленіе, которое, въ противоположность силѣ, на это употребляемой, обыкновенно выражается въ видѣ груза. Если грузъ движется равномерно, то въ любой моментъ сила и грузъ въ машинѣ находятся въ равновѣсіи; машина въ этомъ случаѣ находится въ такомъ состояніи, при которомъ дѣйствующія силы равны сопротивленію вмѣстѣ съ треніемъ машины и работа двигателя равна работѣ сопротивленія.

Полная работа сопротивленія состоитъ изъ полезной работы, т.-е. той работы, совершеніе которой и составляетъ дѣйствительное назначеніе машины, и вредной работы (преодолѣніе тренія, сопротивленія воздуха, выдѣленіе тепла и т. д.), поэтому затрачиваемая въ машинѣ работа (полная работа) всегда больше полезной работы. Отношеніе полезной работы къ полной называется коэффициентомъ полезнаго дѣйствія, или полезнымъ дѣйствіемъ машины; слѣдовательно:

$$\frac{\text{полезная работа}}{\text{полная работа}} = \text{коэффициенту полезнаго дѣйствія.}$$

При последующемъ разсмотрѣніи условій, при которыхъ въ машинѣ существуетъ равновѣсіе между силою и грузомъ, пока не будемъ принимать во вниманіе вредную работу.

Машина можетъ быть построена или такимъ образомъ, чтобы производить движеніе груза, несогласное съ движеніемъ точки приложенія силы, или такъ, чтобы при помощи малой силы можно было преодолѣть болѣе или менѣе значительное сопротивленіе или поднять большой грузъ. Но такъ какъ всегда при состояніи равновѣсія работа силы равна работѣ груза, то сила въ одно и то же время должна проходить во столько разъ большій путь, чѣмъ грузъ, во сколько по величинѣ сила меньше груза. Отсюда слѣдуетъ слѣдующая важная теорема:

Что выигрывается въ силѣ, то теряется въ скорости (слѣдовательно, и во времени).

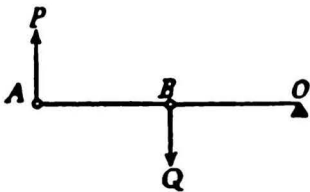
Всякая машина вообще состоитъ изъ отдѣльныхъ частей, изъ такъ называемыхъ простыхъ машинъ (элементарныхъ машинъ), которыя, по роду ихъ движенія, раздѣляются на два основные типа, а именно: на рычагъ — для вращательнаго движенія, и на наклонную плоскость — для поступательнаго движенія. Видоизмѣненіями рычага служатъ воротъ и блокъ; видоизмѣненіями наклонной плоскости = винтъ и клинъ.

1. Рычагъ.

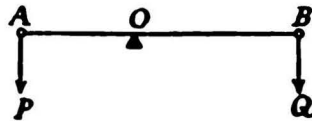
Рычагомъ называется всякое негибкое тѣло, подпертое въ одной точкѣ и подверженное дѣйствию силъ, которыя стремятся его повернуть около точки опоры или точки вращенія.

Если точка опоры лежитъ на концѣ, то рычагъ называется одноконечнымъ, или рычагомъ 2-го рода (фиг. 96), если же она лежитъ между точками приложенія силъ, то рычагъ называется двуко-
нечнымъ, или рычагомъ 1-го рода (фиг. 97).

Фиг. 96



Фиг. 97.

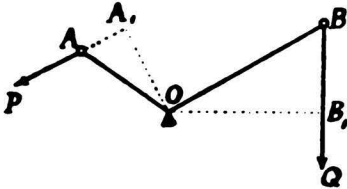


Въ большинствѣ случаевъ тѣло имѣетъ видъ прямой или же плоской ломаной линіи, съ точкой вращенія въ точкѣ перелома (фиг. 98: колѣнчатый рычагъ).

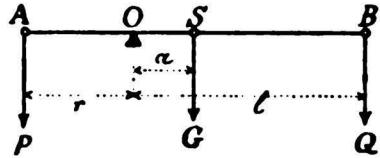
Если точка опоры совпадаетъ съ центромъ тяжести, то рычагъ можно рассматривать какъ невѣсомый (математическій). Рычагъ, центръ тяжести котораго не совпадаетъ съ точкою опоры, называется физическимъ рычагомъ. Такой рычагъ можно рассматривать тоже

какъ математическій, если вычисленный вѣсъ его принять за отдельную силу G , направленную вертикально внизъ и приложенную къ центру тяжести (фиг. 99).

Фиг. 98.



Фиг. 99.



Къ математическому рычагу можно приложить условія равновѣсія, приведенныя въ § 7 (стр. 37 и 38). Для фиг. 99, наприм., по 2-му условію равновѣсія, давленіе на точку опоры O :

$$D = P + G + Q$$

а по 3-му условію равновѣсія:

$$Pr = Ga + Ql \quad (67)$$

Для прямолинейнаго рычага, на который дѣйствуютъ косо направленныя, но параллельныя силы, можно внести въ условіе равновѣсія вмѣсто перпендикулярныхъ разстояній силъ отъ точки вращенія непосредственно самыя отрѣзки рычага. Такъ, для фиг. 100:

Фиг. 100.

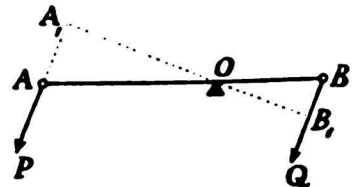
$$P \cdot \overline{A_1O} = Q \cdot \overline{B_1O},$$

или:

$$\frac{P}{Q} = \frac{B_1O}{A_1O} = \frac{BO}{AO}.$$

слѣдовательно:

$$P \cdot \overline{AO} = Q \cdot \overline{BO}.$$



При ломаномъ рычагѣ и такомъ прямолинейномъ на который дѣйствуютъ непараллельныя силы, напротивъ, необходимо за плечи рычага всегда брать перпендикулярныя разстоянія силъ отъ точки опоры; слѣдовательно, напр., для фиг. 98:

$$P \cdot \overline{A_1O} = Q \cdot \overline{B_1O}$$

На законахъ рычага основано примѣненіе вѣсовъ. Хорошіе равноплечныя вѣсы (обыкновенныя простые вѣсы съ коромысломъ) должны удовлетворять слѣдующимъ условіямъ:

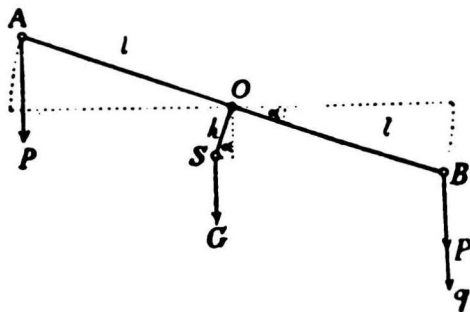
- а) Они должны быть вѣрны, т.-е. при одинаковой нагрузкѣ обѣихъ чашекъ коромысло вѣсовъ должно быть горизонтально.

Это будетъ въ томъ случаѣ, когда оба плеча коромысла совершенно одинаковой длины и симметричнаго вида, а чашки вѣсовъ одинаковаго вѣса. Кроме того, точки привѣса чашекъ должны лежать на одной прямой линіи съ точкой вращенія коромысла.

- б) Они постоянно должны находиться въ устойчивомъ равновѣсіи. Это условіе будетъ выполнено, если центръ тяжести ихъ при горизонтальномъ равновѣсномъ положеніи коромысла лежитъ на вертикали ниже точки опоры.
- с) Они должны быть чувствительны, т.-е. при любой нагрузкѣ должны давать перевѣсъ нагруженной чашки, а также замѣтный наклонъ коромысла, стоящій въ прямой зависимости отъ этого перевѣса.

Въ вѣсахъ, представленныхъ на фиг. 101, равные грузы P не оказываютъ никакого вліянія на равновѣсное положеніе коромысла;

Фиг. 101.



напротивъ, прибавленный на одну сторону перевѣсъ q вызоветъ уголъ наклона α . Если G — собственный вѣсъ вѣсовъ, h — разстояние центра тяжести S отъ точки вращенія O и l — длина плеча, то для фиг. 101 имѣемъ:

$$G \cdot h \sin \alpha = q \cdot l \cos \alpha,$$

или:

$$\operatorname{tg} \alpha = \frac{q}{G} \cdot \frac{l}{h}$$

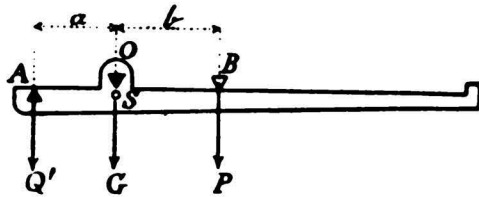
Изъ этого уравненія слѣдуетъ, что при определенномъ перевѣсѣ q уголъ α тѣмъ больше, слѣдовательно вѣсы тѣмъ чувствительнѣе, чѣмъ меньше собственный вѣсъ G ихъ, чѣмъ меньше разстояние между центромъ тяжести и точкою вращенія и чѣмъ больше длина плеча l .

Чувствительность вѣсовъ обыкновенно выражается дробью, у которой числитель представляетъ наименьшій вѣсъ, дающій замѣтный наклонъ коромысла, а знаменатель наибольшую, допускаемую вѣсами нагрузку. Хорошіе вѣсы должны имѣть чувствительность, равную, по

крайней мѣрѣ, 1:60 000. Такъ, напр., если 30 килогр. — наибольшая допускаемая для вѣсовъ нагрузка, то, если каждая чашка нагружена 15 килогр., перевѣсъ въ 0,5 гр. долженъ давать замѣтный наклонъ коромысла.

Безмѣнъ представляетъ собою неравноплечный рычагъ, по болѣе длинному плечу котораго передвигается опредѣленный грузъ (подвижная гиря) Р, тогда какъ къ концу короткаго плеча прикрѣплена чашка или крюкъ для взвѣшиванія груза Q (фиг. 102 и 103).

Фиг. 102.

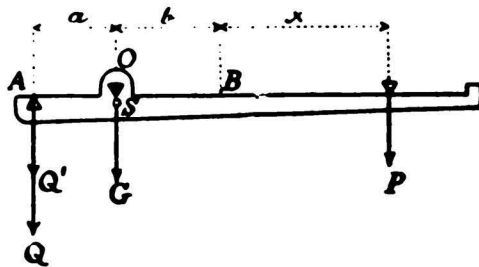


Если Q' — вѣсъ чашки или крюка, то для ненагруженныхъ вѣсовъ (фиг. 102) равновѣсіе будетъ существовать лишь въ томъ случаѣ, если выполнено условіе:

$$Pb = Q'a.$$

Отсюда легко найти длину b и, слѣдовательно, опредѣлить положеніе точки B, какъ нулевой точки (дѣленія) вѣсовъ.

Фиг. 103.



Если затѣмъ въ точкѣ A привѣсить грузъ Q, то равновѣсіе можно снова возстановить, передвинувъ грузъ Р на разстояніе x внаружу (фиг. 103). Въ этомъ случаѣ условіе равновѣсія будетъ:

$$P(b + x) = (Q + Q')a.$$

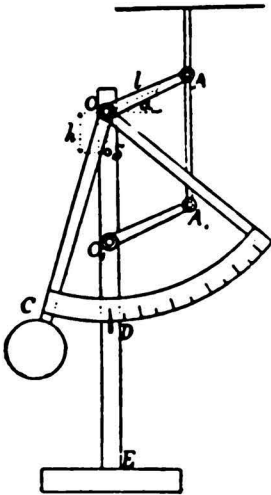
Вычитая изъ послѣдняго равенства предыдущее, получимъ:

$$Px = Qa, \text{ или: } Q = \frac{Px}{a}$$

Измѣривъ длину x или прочитавъ дѣленіе, нанесенное на длинномъ плечѣ можно легко найти неизвѣстный вѣсъ нагрузки Q .

Вѣсы со стрѣлкой (фиг. 104), часто употребляемые въ качествѣ, такъ называемыхъ, вѣсовъ для взвѣшиванія писемъ, состоятъ главнымъ образомъ изъ колѣнчататаго рычага AOC съ точкой вращенія O . Положимъ, въ положеніи равновѣсія ненагруженныхъ вѣсовъ колѣно OA составляетъ съ горизонтальной линіей уголъ α . При этомъ указатель D , прикрѣпленный къ стойкѣ OE , покажетъ нулевое дѣленіе части дуги (соединенной неразрывно съ колѣнчататымъ рычагомъ). Центръ тяжести подвижныхъ частей вѣсовъ лежитъ на разстояніи h по вертикальному направленію внизъ отъ точки вращенія O .

Фиг. 104.



Подъ дѣйствіемъ груза Q весь рычагъ AOC повернется на уголъ φ . Если обозначить собственный вѣсъ вѣсовъ (за исключеніемъ стойки и подножки) черезъ S , то (фиг. 105):

$$Q \cdot l \cos(\alpha - \varphi) = G \cdot h \sin\varphi,$$

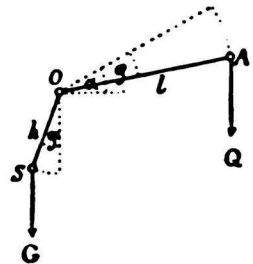
или:

$$Q = G \cdot \frac{h}{l} \cdot \frac{\sin\varphi}{\cos(\alpha - \varphi)}$$

Слѣдовательно, опредѣленіе вѣса здѣсь производится измѣреніемъ угла, такъ какъ множитель $G \cdot \frac{h}{l}$ для данныхъ вѣсовъ является величиной постоянной. На части же дуги наносятся не грубые измѣренія угловъ, а непосредственно соответствующія имъ вѣса.

Обыкновенно устриваютъ эти вѣсы такъ, что рычагъ OA находится въ горизонтальномъ положеніи при дѣйствіи груза, равнаго половинѣ наибольшей нагрузки, допускаемой этими вѣсами. Вслѣдствіе этого получается, что дѣленія части дуги уменьшаются по величинѣ отъ середины въ обѣ стороны *), между тѣмъ какъ, если бы колѣно AO было горизонтально при ненагруженныхъ вѣсахъ, то дѣленія отъ нуля все время постепенно уменьшались бы, а вслѣдствіе этого вѣсъ болѣе тяжелыхъ грузовъ опредѣлялся бы уже не съ тою точностію, какъ вѣсъ болѣе легкихъ.

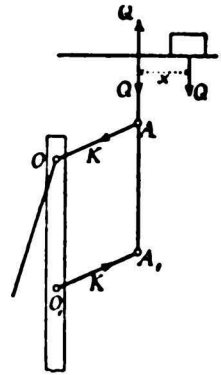
Фиг. 105.



*) Углы возрастаютъ не въ томъ отношеніи, какъ соответствующія имъ тригонометрическія функціи.

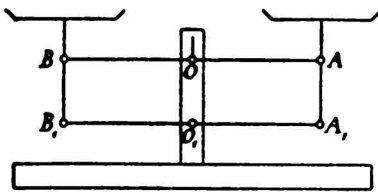
При (правильно выполненной) параллелограммной конструкции $ОАА_1О_1$ грузъ Q можно положить въ любомъ мѣстѣ тарелки, потому что, если по направленію оси $АА_1$ приложить двѣ взаимно уравновѣшивающіяся силы Q (фиг. 106), то одна изъ нихъ (направленная вертикально внизъ) будетъ давить на рычаги $ОА$ и $О_1А_1$ непосредственно внизъ. Существующій, кромѣ того, моментъ Qx удерживается въ равновѣсіи другимъ, вращающимъ въ противоположную сторону, моментомъ силъ K , появляющихся въ направленіи колѣнъ $ОА$ и $О_1А_1$ и воспринимаемыхъ точками вращенія $О$ и $О_1$.

Фиг. 106.



Продолживъ колѣна рычаговъ $АО$ и $А_1О_1$ за точки $О$ и $О_1$ въ другую сторону на равныя разстоянія $ОВ$ и $О_1В_1$, т. е. построивъ такой же параллелограммъ по другую сторону отъ точекъ вращенія и одновременно съ этимъ отнимая колѣно $ОС$, получимъ показанные на рис. 107, такъ называемые, столовые вѣсы, или вѣсы Роберваля.

Фиг. 107.

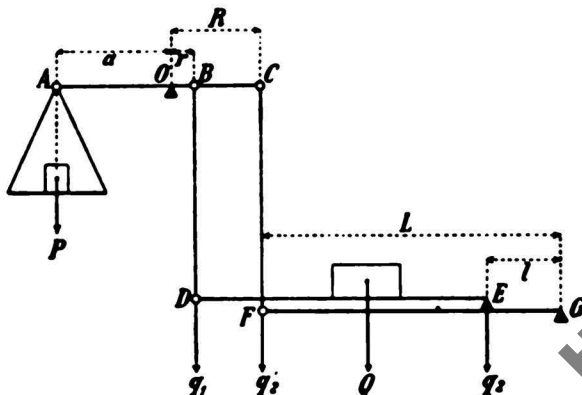


Десятичные вѣсы Квинтенца (Страссбургъ, 1821 г.) главнымъ образомъ состоятъ изъ 3 рычаговъ и 2 тягъ, а именно (фиг. 108): изъ двуплечнаго рычага $АС$ (съ точкой опоры $О$), къ которому въ точкѣ $А$ привѣшена чашка вѣсовъ, а точки $В$ и $С$ при помощи тягъ BD и CF соеди-

нены съ концами одноплечныхъ рычаговъ DE и FG . Точка опоры $Е$ рычага DE лежитъ на рычагѣ FG и имѣетъ такое положеніе, что для рычаговъ FG и $ОС$ существуетъ одинаковое отношеніе плечъ, т. е. по фиг. 108:

$$l : L = r : R.$$

Фиг. 108.



НБ УДУНТ
(ИПЪТ)

Если на платформу, опирающуюся на рычагъ DE, положить грузъ Q, то совершенно безразлично, въ какомъ бы мѣстѣ платформы этотъ грузъ не находился, послѣдній будетъ дѣйствовать на рычагъ ОС всегда одинаково, какъ если бы этотъ грузъ былъ непосредственно привѣшенъ къ точкѣ В.

Если черезъ q_1 и q_2 назвать давленія, производимыя грузомъ Q на точки D и E, то статическій моментъ q_1 относительно точки вращенія O будетъ:

$$M_1 = q_1 r$$

Сила же q_2 разлагается на два давленія, изъ которыхъ одно уничтожается противодавленіемъ неподвижной точки G, а другое, приложенное къ точкѣ F, будетъ равно:

$$q_2' = q_2 \frac{l}{L} = q_2 \frac{r}{R}$$

При чемъ послѣдняя сила будетъ дѣйствовать на плечо рычага R; слѣдовательно, статическій моментъ ея относительно точки вращенія O будетъ:

$$M_2 = q_2 \frac{r}{R} R = q_2 r$$

Сумма статическихъ моментовъ силъ, дѣйствующихъ въ точкахъ В и С, равна:

$$M = M_1 + M_2 = q_1 r + q_2 r,$$

а такъ какъ:

$$q_1 + q_2 = Q,$$

то:

$$M = Qr$$

Обыкновенно $r = 0,1a$, и потому, зная, что для состоянія равновѣсія необходимо:

$$Pa = Qr,$$

лежащій на чашкѣ вѣсовъ грузъ $P = Q \cdot \frac{r}{a} = 0,1 Q$ (поэтому эти вѣсы и называются десятичными).

Задача 49. Положимъ для двуплечнаго рычага (фиг. 99, стр. 79):

$$G = 6 \text{ килогр.}; Q = 20 \text{ килогр.}$$

$$l = 1 \text{ м.}; r = 0,4 \text{ м.}; a = 0,1 \text{ м.}$$

Какъ велико должно быть P, чтобы рычагъ находился въ равновѣсіи?

Рѣшеніе. Изъ уравненія 67) имѣемъ:

$$P = \frac{Ga + Ql}{r} = \frac{6 \cdot 0,1 + 20 \cdot 1}{0,4} = 51,5 \text{ килогр.}$$

Давленіе на точку опоры будетъ:

$$D = P + G + Q = 51,5 + 6 + 20 = 77,5 \text{ килогр.}$$

Задача 50. На одноплечный рычагъ, съ точкой вращенія O , дѣйствуетъ вертикально направленная вверхъ сила въ 200 килогр., приложенная къ плечу этого рычага на разстояніи 12 сантим. Какъ великъ долженъ быть грузъ P , приложенный, для сохраненія равновѣсія, на разстояніи 80 сантим. отъ точки вращенія O , если центръ тяжести плеча, вѣсящаго 5 килогр., отстоитъ отъ точки O на 32 сантим.?

Рѣшеніе. Изъ:

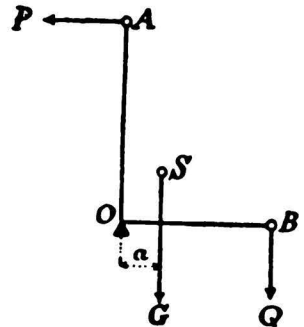
$$P \cdot 80 + 5 \cdot 32 = 200 \cdot 12$$

слѣдуетъ:

$$P = \frac{200 \cdot 12 - 5 \cdot 32}{80} = 28 \text{ килогр.}$$

Задача 51. Къ колѣнчатому рычагу AOB (фиг. 109), вѣсящему 8 килогр., съ плечами $OA = 80$ сантим. и $OB = 60$ сантим., въ точкѣ B приложенъ грузъ $Q = 30$ килогр., дѣйствующій вертикально внизъ. Определить величину приложенной въ точкѣ A горизонтальной силы P , удерживающей въ равновѣсіи грузъ Q и вѣсъ рычага G , дѣйствующій на плечо $a = 15$ сантим. Кроме того определить давленіе D на точку опоры O .

Фиг. 109.



Рѣшеніе. Изъ:

$$P \cdot 80 = 8 \cdot 15 + 30 \cdot 60$$

слѣдуетъ:

$$P = 24 \text{ килогр.}$$

D определяется какъ діагональ параллелограмма, построеннаго на силахъ P и $Q + G$:

$$D = \sqrt{(Q + G)^2 + P^2} = \sqrt{38^2 + 24^2} = \approx 45 \text{ килогр.}$$

Задача 52. Къ призматическому стержню AB , длиною 120 сантим. и вѣсомъ 6,6 килогр., приложенъ въ точкѣ A грузъ $P = 35$ килогр., а въ точкѣ B грузъ $Q = 20$ килогр. Гдѣ должна находиться точка опоры стержня, чтобы послѣдній сохранилъ равновѣсіе?

Рѣшеніе. Если обозначимъ неизвѣстное разстояніе AO (сравни фиг. 99, стр. 79) черезъ r , то:

$$OS = a = 60 - r$$

$$OB = l = 120 - r$$

и по уравненію 67):

$$35 \cdot r = 6,6(60 - r) + 20(120 - r),$$

откуда:

$$r = 45,4 \text{ сантим.}$$

НБ УДУНТ
(ИПЪТ)

Задача 53. Тѣло вѣсить на одной чашкѣ (невѣрныхъ) обыкновенныхъ лавочныхъ вѣсовъ 3 килогр., а на другой—3,4 килогр. Определить дѣйствительный вѣсъ тѣла.

Рѣшеніе. Если обозначимъ длины обонхъ плечъ коромысла черезъ l_1 и l_2 , то имѣемъ:

$$\begin{aligned} \text{изъ перваго взвѣшиванія:} & \quad Q \cdot l_1 = 3 \cdot l_2 \\ \text{„ втораго „} & \quad \quad \quad Q \cdot l_2 = 3,4 \cdot l_1 \\ \hline & \quad \quad \quad \text{слѣдовательно } Q^2 = 3 \cdot 3,4 \end{aligned}$$

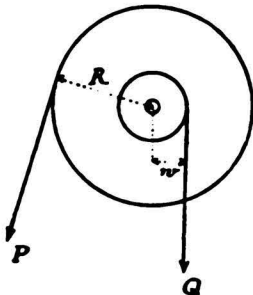
откуда:

$$Q = \sqrt{3 \cdot 3,4} = 3,194 \text{ килогр.}$$

2. Воротъ.

Воротъ состоитъ въ простѣйшемъ случаѣ (фиг. 110) изъ колеса, соединеннаго неподвижно съ цилиндрическимъ валомъ такъ, что оба имѣютъ одну и ту же геометрическую ось. Концы вала снабжены цапфами, опирающимися на подшипники, въ которыхъ онѣ и могутъ вращаться.

Фиг. 110.



Валъ можетъ быть расположенъ горизонтально и вертикально, а колесо можетъ быть замѣнено канатнымъ блокомъ, ремненнымъ шкивомъ или зубчатымъ колесомъ, а также рукоятью или спицами.

Назначеніе ворота состоитъ въ томъ, чтобы при помощи силы P , приложенной къ окружности колеса, удерживать въ равновѣсїи или равномерно поднимать грузъ Q , дѣйствующій на окружности вала.

Условіе равновѣсїя будетъ то же, что и для двуплечнаго рычага, при чемъ радіусъ колеса принимается за плечо силы, а радіусъ вала — за плечо груза.

Если R —радіусъ колеса, w —радіусъ вала, то:

$$PR = Qw$$

или:

$$\frac{P}{Q} = \frac{w}{R} \dots \dots \dots 68)$$

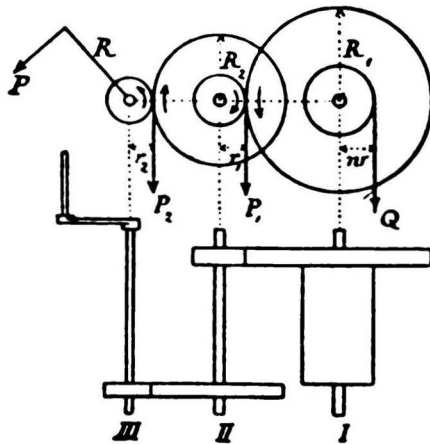
т. е. сила относится къ поднимаемому грузу, какъ радіусъ вала къ радіусу колеса.

Вмѣсто того, чтобы дѣйствовать на окружность вала, грузъ Q можетъ дѣйствовать на окружность барабана, скрѣпленнаго съ этимъ валомъ. Далѣе, сила на окружности колеса можетъ одновременно служить грузомъ для вала другого ворота, связаннаго съ первымъ такимъ

образомъ, что колесо перваго вала передаетъ силу, дѣйствующую на его окружности второму валу или колесу, на немъ насаженному. Такимъ образомъ придемъ къ системѣ зубчатыхъ колесъ, представленной на фиг. 111 схематически. Пользуясь обозначеніями фиг. 111 получимъ условія равновѣсія:

$$\begin{aligned} \text{для перваго вала: I: } Qw &= P_1R_1, \text{ или } P_1 = \frac{Qw}{R_1} \\ \text{„ второго „ II: } P_1r_1 &= P_2R_2, \text{ „ } P_2 = \frac{P_1r_1}{R_2} \\ \text{„ третьяго „ III: } P_2r_2 &= PR, \text{ „ } P = \frac{P_2r_2}{R} \end{aligned}$$

Фиг. 111.



Подставляя въ послѣднее равенство значенія для P_2 и P_1 изъ предыдущихъ равенствъ, получимъ:

$$P = P_1 \frac{r_1}{R_2} \frac{r_2}{R} = Q \frac{w}{R_1} \frac{r}{R_2} \frac{r_2}{R},$$

или:

$$\frac{P}{Q} = \frac{w}{R} \cdot \frac{r_1}{R_1} \cdot \frac{r_2}{R_2} \dots \dots \dots 69)$$

Такъ какъ радиусы колесъ относятся, какъ ихъ окружности, а у зубчатыхъ колесъ радиусы относятся, какъ числа зубцовъ (такъ какъ колесо, окружность котораго, напр., вдвое болѣе окружности другого, имѣетъ и вдвое больше зубцовъ, чѣмъ второе), то вмѣсто отношеній $\frac{r_1}{R_2} \frac{r_2}{R_1}$ въ уравненіе 69) для зубчатыхъ колесъ можно подставить отношенія числа зубцовъ $\frac{z_1}{Z_1}$, $\frac{z_2}{Z_2}$, и тогда получимъ:

$$\frac{P}{Q} = \frac{w}{R} \cdot \frac{z_1}{Z_1} \cdot \frac{z_2}{Z_2} \dots \dots \dots 70)$$

На основаніи теоремы, помѣщенной на стр. 77:

работа силы = работа груза,

если обозначить через v скорость силы, а через c — скорость груза, можно написать:

$$Pv = Qc; \text{ или: } c = \frac{P}{Q} v \dots \dots \dots 71)$$

Задача 54. Какъ велика сила P , удерживающая въ равновѣсїи на воротѣ грузъ $Q = 500$ килогр., если радиусъ колеса $R = 75$ сент., а радиусъ вала $w = 15$ сент. ?

Рѣшеніе. Изъ уравненія 68) имѣемъ :

$$P = Q \frac{w}{R} = 500 \cdot \frac{15}{75} = 100 \text{ килогр.}$$

Задача 55. На валъ, на концѣ котораго имѣется рукоятъ, длиною 40 сентим., намотанъ канатъ, удерживающій грузъ въ 200 килогр.

Какъ великъ долженъ быть радиусъ вала w , чтобы сила въ 32 клгр. приложенная къ рукоятѣ, была въ состоянїи равномѣрно поднимать данный грузъ ?

Рѣшеніе. Изъ уравненія 68) имѣемъ:

$$\frac{PR}{Q} = \frac{32 \cdot 40}{200} = 6,4 \text{ сентим.}$$

Задача 56. Рукоятъ ворота имѣеть длину 40 сентим., колесо на валу съ рукоятью имѣеть радиусъ 10 сентим., радиусъ колеса барабана 60 сентим. Какой грузъ можно поднять этимъ воротомъ (теоретически), если будутъ работать 3 работника, изъ которыхъ каждый развиваеть силу въ 15 килогр., и если радиусъ барабана = 10 сентим. ?

Рѣшеніе. Согласно уравненію 69) имѣемъ:

$$\frac{P}{Q} = \frac{w}{R} \cdot \frac{r_1}{R_1}$$

Подставимъ сюда :

$$P = 4 \cdot 15 = 60 \text{ килогр.}$$

$$w = 10; \quad R = 40$$

$$r_1 = 10; \quad R_1 = 60$$

слѣдовательно:

$$Q = P \cdot \frac{R}{w} \cdot \frac{R_1}{r_1} = 60 \cdot \frac{40}{10} \cdot \frac{60}{10} = 1440 \text{ килогр.}$$

Задача 57. Требуется построить воротъ съ двумя парами колесъ (двойной передачей), при помощи котораго 4 рабочихъ могли бы поднимать грузъ $Q = 3000$ килогр. При этомъ дано: сила одного рабочаго при рукоятѣ = 15 килогр., длина рукоятѣ $R = 40$ сентим.; радиусъ барабана (+ половина толщины каната) $w = 20$ сентим. Какъ должны относиться между собою радиусы колесъ? (См. фиг. 111.)

Рѣшеніе. Сила у рукояти:

$$P = 4 \cdot 15 = 60 \text{ килогр.}$$

Слѣдовательно:

$$PR = 60 \cdot 40 = 2400 \text{ килогр.сентим.}$$

Моментъ груза равенъ:

$$Qw = 3000 \cdot 20 = 60\,000 \text{ килогр.сентим.}$$

откуда:

$$\frac{PR}{Qw} = \frac{2400}{60\,000} = \frac{1}{25}$$

А такъ какъ по уравненію 69):

$$\frac{PR}{Qw} = \frac{r_1}{R_1} \cdot \frac{r_2}{R_2}$$

то:

$$\frac{r_1}{R_1} \cdot \frac{r_2}{R_2} = \frac{1}{25}.$$

Теоретически совершенно безразлично, какъ представить отношеніе $\frac{1}{25}$ въ видѣ 2 множителей, практически же желательно имѣть эти множители по возможности равными; такъ, на примѣръ:

$$\frac{1}{25} = \frac{1}{5} \cdot \frac{1}{5} \text{ или } \frac{1}{4} \cdot \frac{1}{6.25}$$

Если принять скорость силы у рукояти $v = 0,8$ м., то скорость груза или скорость поднятія будетъ, по уравненію 71), равна:

$$c = \frac{60}{3000} \cdot 0,8 = 0,016 \text{ метр.}$$

3. Блокъ.

Блокъ представляетъ собою круглую шайбу, которая вращается на оси, проходящей черезъ ея центръ и перпендикулярной къ ея плоскости, и которая имѣетъ на окружности желобкообразное углубленіе для помѣщенія каната или цѣпи. Ось блока своими концами закрѣплена въ обѣимъ.

Различаютъ неподвижные и подвижные блоки.

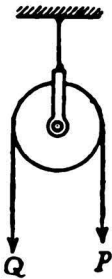
Неподвижнымъ блокомъ называется такой блокъ, обѣима котораго прикрѣплена къ неподвижной точкѣ, такъ что блокъ можетъ совершать только вращательное движеніе вокругъ своей оси, а не поступательное (фиг. 112).

Къ одному концу каната приложена сила, на другомъ прикрѣпленъ грузъ, а такъ какъ сила и грузъ имѣютъ одинаковое разстояніе отъ оси вращенія, то въ этомъ случаѣ сила должна быть равна грузу, слѣдовательно: $P = Q$.

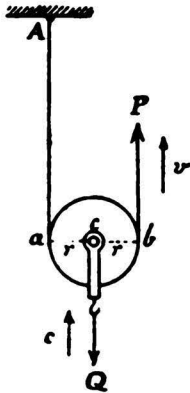
Поэтому въ неподвижномъ блокѣ ничего не выигрывается въ силѣ, и онъ служитъ только для того, чтобы дать силѣ желаемое направление (направляющій блокъ, передаточный шкивъ).

Подвижный, или свободный блокъ совершаетъ, кромѣ вращательнаго, еще и поступательное движеніе. Грузъ Q привѣшенъ здѣсь къ крюку обоймы и поддерживается канатомъ, одинъ конецъ котораго прикрѣпленъ къ неподвижной точкѣ A , а къ другому—приложена сила P или непосредственно (фиг. 113), или при помощи другого, неподвижнаго блока, черезъ который перекинуть незакрѣпленный конецъ веревки (фиг. 114).

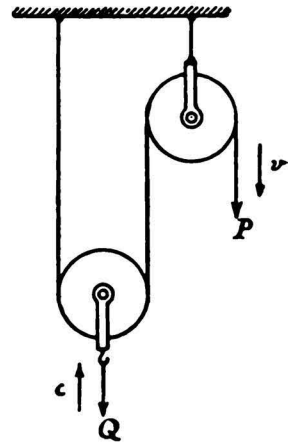
Фиг. 112.



Фиг. 113.



Фиг. 114.



Если оба каната параллельны, то равновѣсіе будетъ существовать при силѣ, равной половинѣ величины груза. При этомъ вѣсъ подвижнаго блока вмѣстѣ съ обоймой надо причислить къ грузу; а такъ какъ большей частью вѣсъ блока очень незначителенъ въ сравненіи съ грузомъ, то его можно вовсе не принимать во вниманіе.

Дѣйствіе подвижнаго блока можно привести къ дѣйствію одноплечнаго рычага, а именно: если вообразимъ, что закрѣпленный въ неподвижной точкѣ A конецъ каната (фиг. 113) перенесенъ въ точку a на окружности блока, то точку a можно разсматривать какъ опорную точку рычага ab . Тогда b будетъ точка приложенія силы P , а c —точка приложенія груза Q ; обозначивъ же радіусъ блока черезъ r , найдемъ, что для равновѣсія необходимо, чтобы:

$$P \cdot 2r = Qr$$

или:

$$P = \frac{1}{2} Q \dots \dots \dots 72)$$

Здѣсь такъ же (какъ всегда) работа силы равна работѣ груза.

Если обозначить скорость силы черезъ v , скорость груза — черезъ c , то:

$$Pv = Qc; \text{ или } \frac{1}{2} Qv = Qc$$

слѣдовательно:

$$c = \frac{1}{2} v \dots \dots \dots 78)$$

т. е. сила въ одно и то же время проходитъ вдвое большій путь, чѣмъ грузъ.

Если соединить неподвижный блокъ съ нѣсколькими подвижными блоками такъ, какъ показано на фиг. 115, то такое приспособленіе называется полиспастомъ. Нижній блокъ несетъ грузъ Q , сила P приложена къ канату, перекинутому черезъ верхній неподвижный блокъ. Натяженіе каната, перекинутого черезъ нижній блокъ, будетъ, по уравненію 72):

$$K_1 = \frac{Q}{2} .$$

Одновременно съ этимъ K_1 представляетъ грузъ, привѣшенный ко второму блоку; слѣдовательно, натяженіе каната, перекинутого черезъ второй блокъ, будетъ:

$$K_2 = \frac{K_1}{2} = \frac{Q}{4} = \frac{Q}{2^2}$$

Такимъ же образомъ найдемъ:

$$K_3 = \frac{Q}{8} = \frac{Q}{2^3} = P$$

и вообще, при n подвижныхъ блокахъ:

$$P = \frac{Q}{2^n} \dots \dots \dots 74)$$

или: сила P равна грузу Q , дѣленному на ту степень двухъ, сколько подвижныхъ блоковъ въ полиспастѣ.

При 4 подвижныхъ блокахъ, напримѣръ, можно силою P поднять грузъ Q , который въ $2^4 = 16$ разъ больше силы P ; при 5 подвижныхъ блокахъ:

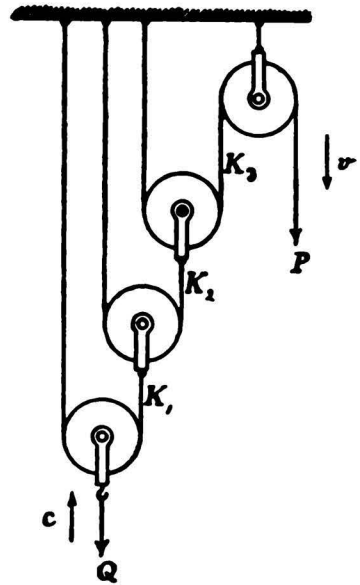
$$Q = 2^5 P = 32 P$$

и т. д.

Изъ равенства же $Pv = Qc$ опредѣлится скорость c груза:

$$c = \frac{P}{Q} v = \frac{v}{2^n} \dots \dots \dots 75)$$

Фиг. 115.

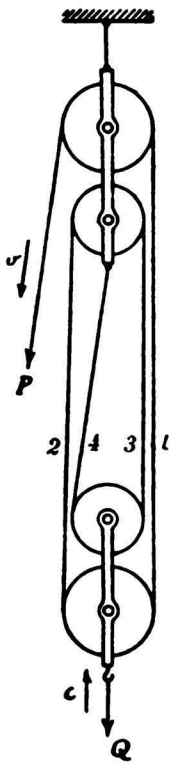


НЕ УДУНУТ (ИПЪТ)

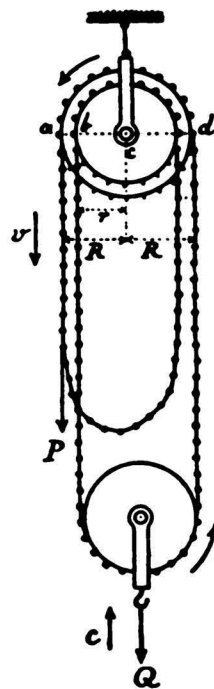
Хотя при такого рода полиспастъ малой силой можно поднять относительно большій грузъ, но все-таки онъ не имѣетъ большого примѣненія.

Другое сочетаніе блоковъ (практически болѣе важное), служащее для подъема тяжестей, носить названіе тали (фиг. 116) или полиспаста 2-го рода, при которомъ нѣсколько блоковъ заключены въ общую обойму (коробку) и помѣщены или одинъ надъ другимъ, или рядомъ. На фиг. 116 для ясности блоки изображены одинъ надъ другимъ.

Фиг. 116.



Фиг. 117.



Тали состоятъ изъ верхней неподвижной и нижней подвижной коробкѣ; къ послѣдней привѣшенъ грузъ Q. Канатъ прикрѣпленъ къ верхней коробкѣ и послѣдовательно огибаетъ всѣ блоки нижней и верхней коробкѣ; на послѣдній свободный конецъ дѣйствуетъ сила P.

Если въ нижней коробкѣ n блоковъ, то грузъ поддерживается 2n канатами, изъ которыхъ каждый натянутъ силою P. Не принимая во вниманіе тренія и сопротивленій, которыя вообще здѣсь достаточно значительны (см. § 16), получимъ слѣдующее условіе равновѣсія;

$$Q = 2nP; \text{ или: } P = \frac{Q}{2n} \dots \dots \dots 76)$$

Сила равна грузу, дѣленному на двойное число подвижныхъ блоковъ.

Изъ $Pv = Qc$ снова опредѣляемъ скорость груза:

$$c = \frac{P}{Q} \cdot v = \frac{v}{2n} \dots \dots \dots 77)$$

Дифференціальный блокъ состоитъ изъ двухъ вмѣстѣ связанныхъ (большею частью даже отлитыхъ изъ одного куска) неподвижныхъ блоковъ различныхъ радіусовъ, вращающихся на общей оси, и изъ одного свободнаго блока, къ крюку котораго привѣшенъ грузъ (фиг. 117). Неподвижные блоки снабжены выступами, которые входятъ въ звенья цѣпей и не позволяютъ этимъ послѣднимъ скользить по окружностямъ блоковъ.

При подъемѣ тяжести безконечная цѣпь съ одной стороны сматывается съ маленькаго блока и одновременно съ этимъ съ другой стороны наматывается на большой блокъ. Натяженіе каждой цѣпи равно $\frac{1}{2} Q$ (такъ какъ обѣ вѣтви цѣпи должны поднять грузъ Q); слѣдовательно, если принять $abcd$ за двуплечный рычагъ съ точкою вращенія c , то условіе равновѣсія будетъ:

$$P \cdot \overline{ac} + \frac{1}{2} Q \cdot \overline{bc} = \frac{1}{2} Q \cdot \overline{cd}$$

или, обозначивъ радіусы блоковъ черезъ R и r :

$$PR + \frac{1}{2} Qr = \frac{1}{2} QR$$

откуда вытекаетъ:

$$P = \frac{Q}{2} \left(1 - \frac{r}{R} \right) \dots \dots \dots 78)$$

Изъ условія:

$$Pv = Qc$$

получается выраженіе для скорости груза:

$$c = \frac{v}{2} \left(1 - \frac{r}{R} \right) \dots \dots \dots 79)$$

Существенная выгода дифференціальнаго блока состоитъ еще въ томъ, что если разница въ радіусѣ блоковъ R и r не очень велика, то самостоятельное опусканіе груза назадъ (послѣ подъема), благодаря присутствію однихъ сопротивленій, устраняется, т. е. для удержанія груза на произвольной высотѣ не требуется дальнѣйшаго приложенія силы. Большою частью у имѣющихся въ продажѣ дифференціальныхъ блоковъ:

$$\frac{r}{R} = \frac{11}{12}$$

Задача 58. Какъ велика должна быть сила, чтобы поднять грузъ въ 200 килогр. при помощи одного подвижнаго блока, вѣсящаго 6 килогр.?

Рѣшеніе:

$$P = \frac{Q + G}{2} = \frac{200 + 6}{2} = 103 \text{ килогр.}$$

Задача 59. Грузъ въ 400 килогр. требуется поднять полиспастомъ съ тремя подвижными блоками. Какъ велика должна быть потребная для этого сила, если не принимать во вниманіе вѣса блоковъ?

Рѣшеніе. Изъ уравненія 74) имѣемъ:

$$P = \frac{Q}{2^3} = \frac{400}{8} = 50 \text{ килогр.}$$

Задача 60. Если въ предыдущей задачѣ вѣсъ каждаго блока будетъ 6 килогр., то какова тогда будетъ сила, необходимая для подъема груза?

Рѣшеніе. Вообще для подъема блоковъ необходима слѣдующая сила:

$$P_1 = \frac{G}{2} + \frac{G}{2^2} + \frac{G}{2^3} = \frac{G}{2^3} (1 + 2 + 2^2)$$

слѣдовательно здѣсь:

$$P = \frac{Q}{2^3} + P_1 = \frac{Q + 7G}{8} = \frac{400 + 7 \cdot 6}{8} = 55,25 \text{ килогр. *)}$$

Задача 61. Двое рабочихъ, изъ которыхъ каждый вѣситъ 75 кгр., повисли на свободный конецъ каната тали, имѣющаго 4 подвижныхъ блока. Какой грузъ могутъ они поднять, если принять вѣсъ коробки въ 10 килогр., и какъ относятся между собою пути, пройденные силой и грузомъ?

Рѣшеніе. На основаніи уравненія 76):

$$Q = 8P - G = 8 \cdot 150 - 10 = 1190 \text{ килогр.}$$

На основаніи уравненія 77), путь, пройденный силой, въ 8 разъ больше пути груза.

Задача 62. Какой грузъ можно поднять дифференціальнымъ блокомъ, если $\frac{r}{R} = \frac{11}{12}$ и сила $P = 50$ килогр.?

Рѣшеніе. Изъ уравненія 78) имѣемъ:

$$Q = \frac{2P}{1 - \frac{r}{R}} = \frac{2 \cdot 50}{1 - \frac{11}{12}} = 1200 \text{ килогр.}$$

*) Общее выраженіе для P при n свободныхъ блокахъ слѣдующее:

$$P = \frac{Q + (2^n - 1) \cdot G}{2^n}$$

4. Наклонная плоскость.

Подъ наклонной плоскостью разумѣютъ плоскость, составляющую съ горизонтальной плоскостью какой-нибудь уголъ α (фиг. 118). Если опустить изъ какой-нибудь точки С этой плоскости перпендикуляръ СВ на горизонтальную плоскость, то:

$AC = l$	— называютъ длиною	наклонной плоскости,
$AB = b$	”	основаніемъ ” ”
$BC = h$	”	высотой ” ”

Пусть на наклонной плоскости находится тѣло; если вѣсъ тѣла G, приложенный къ его центру тяжести S, разложить на двѣ составляющія, изъ которыхъ одна SD параллельна направленію AC, а другая SF перпендикулярна къ нему, то послѣдняя уравнивается сопротивленіемъ N наклонной плоскости.

$$N = SF = DE.$$

Подъ дѣйствіемъ составляющей SD тѣло (не принимая во вниманіе тренія) пришло бы въ равномерно-ускоренное движеніе. Чтобы удержать тѣло въ равновѣсіи, необходимо приложить къ нему силу P, равную, но прямопротивоположную по направленію составляющей SD:

$$P = SD.$$

Изъ подобія треугольниковъ SDE и ABC слѣдуетъ:

$$DE : SE = AB : AC$$

или:

$$N : G = b : l.$$

Нормальное давленіе относится къ вѣсу тѣла, какъ основаніе наклонной плоскости къ ея длинѣ.

Изъ послѣдняго равенства нормальное давленіе равно:

$$N = G \frac{b}{l} = G \cdot \cos \alpha \dots \dots \dots 80)$$

Далѣе, изъ тѣхъ же треугольниковъ SDE и ABC слѣдуетъ:

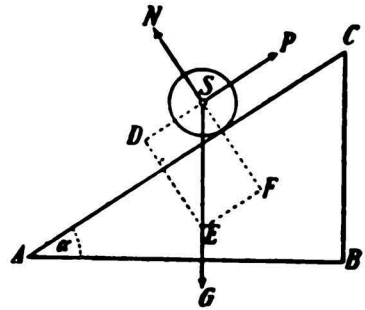
$$SD : SE = BC : AC$$

или:

$$P : G = h : l.$$

Сила относится къ грузу (вѣсу тѣла), какъ высота наклонной плоскости къ ея длинѣ.

Фиг. 118.



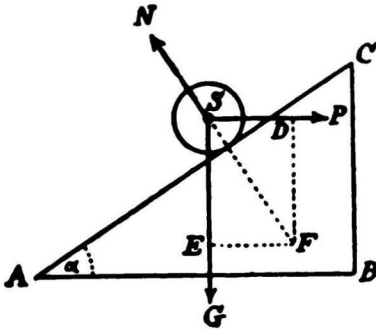
НЕ УДУНУТ
(ПЬТ)

Отсюда сила P равна:

$$P = G \frac{h}{l} = G \cdot \sin \alpha \dots \dots \dots 81)$$

Если сила P , необходимая для того, чтобы удержать тѣло въ равновѣсїи, параллельна основанію AB (фиг. 119) наклонной плоскости, то равнодѣйствующая G и P должна быть направлена по перпендикуляру къ AC . Поэтому, если построимъ параллелограммъ $SEFD$, въ которомъ сторона SE равна вѣсу тѣла G , то сторона $SD (= EF)$ дастъ величину силы P , а діагональ $SF (\perp AC)$ — величину равнодѣйствующей G и P , равную нормальному сопротивленію N .

Фиг. 119.



Изъ подобія треугольниковъ SEF и ABC слѣдуетъ:

$$SF : SE = AC : AB$$

или:

$$N : G = l : b.$$

Нормальное давленіе относится къ грузу, какъ длина наклонной плоскости къ ея основанію.

Слѣдовательно, нормальное давленіе равно:

$$N = G \frac{l}{b} = \frac{G}{\cos \alpha} \dots \dots \dots 82)$$

Далѣе, изъ тѣхъ же треугольниковъ слѣдуетъ:

$$EF : SE = BC : AB$$

или:

$$P : G = h : b.$$

Горизонтальная сила P относится къ грузу, какъ высота наклонной плоскости къ ея основанію.

Отсюда:

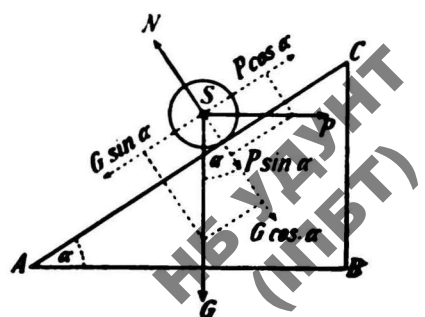
$$P = G \frac{h}{b} = G \operatorname{tg} \alpha \dots \dots 83)$$

Тѣ же самыя значенія для P и N мы получимъ, если, согласно фиг. 120, силы G и P будутъ разложены на ихъ составляющія параллельно AC и перпендикулярно къ AC .

Въ такомъ случаѣ:

$$P \cos \alpha = G \sin \alpha; \text{ или } : P = G \operatorname{tg} \alpha$$

Фиг. 120.



и :

$$X = P \sin \alpha + G \cos \alpha$$

или, подставляя для P вышенайденное значение:

$$N = G \operatorname{tg} \alpha \sin \alpha + G \cos \alpha$$

$$N = G \frac{\sin \alpha}{\cos \alpha} \sin \alpha + G \cos \alpha$$

а если помножить и разделить второй членъ правой части на знаменатель $\cos \alpha$, то:

$$N = G \frac{\sin^2 \alpha + \cos^2 \alpha}{\cos^2 \alpha} = \frac{G}{\cos \alpha}$$

Задача 63. На наклонной плоскости, съ основаніемъ $b = 4$ м. и высоту $h = 3$ м., находится грузъ $G = 200$ килогр. Какъ велика должна быть сила P , удерживающая этотъ грузъ въ равновѣсіи, и какъ велико нормальное сопротивление N .

а) если сила P параллельна наклонной плоскости?

б) „ „ P „ основанію?

Рѣшеніе. Такъ какъ длина наклонной плоскости:

$$l = \sqrt{b^2 + h^2} = \sqrt{4^2 + 3^2} = 5 \text{ метр.}$$

то:

для а) по уравненію 80): $N = 200 \cdot \frac{4}{5} = 160$ килогр.

„ „ 81): $P = 200 \cdot \frac{3}{5} = 120$ „

для б) по уравненію 82): $N = 200 \cdot \frac{5}{4} = 250$ „

„ „ 83): $P = 200 \cdot \frac{3}{4} = 150$ „

Задача 64. Какъ велика должна быть горизонтальная сила P , которая будетъ въ состояніи воспрепятствовать сбѣганію товарнаго вагона, въ 8000 килогр. вѣсомъ, на участкѣ дороги съ подъемомъ въ 1 : 100 (т. е. на 100 м. длины 1 м. подъема)?

Рѣшеніе. Изъ уравненія 83) слѣдуетъ:

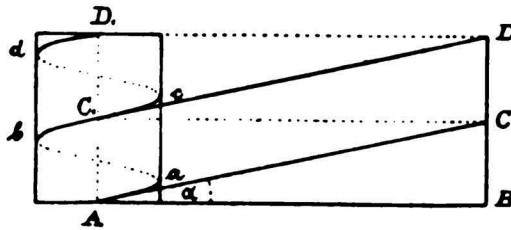
$$P = 8000 \cdot \frac{1}{100} = 80 \text{ килогр.}$$

5. Винтъ.

Если наклонную плоскость съ угломъ $\alpha = \text{ВАС}$ (фиг. 221) обернемъ вокругъ прямого (кругового) цилиндра такъ, что одна сторона угла АВ будетъ перпендикулярна къ оси цилиндра, то другая сторона АС опишетъ на цилиндрѣ винтовую линію.

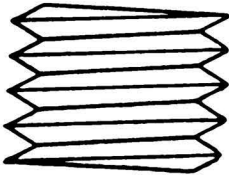
Если длина АВ равна окружности цилиндра, то послѣ обертыванія точка В совпадетъ съ А, а точка С займетъ положеніе C_1 по перпендикуляру надъ точкой А. Разстояніе AC_1 между двумя витками винта по образующей цилиндра называется высотой хода винта; уголъ α называется угломъ подъема винта. Часть винтовой линіи $AabC_1$ между точками А и C_1 называется длиною хода винта. Если еще разъ, начиная отъ точки C_1 , обернуть вокругъ цилиндра треугольникъ C_1CD , равный треугольнику ABC , то сторона C_1D опишетъ вторую винтовую линію C_1cdD_1 и т. д.

Фиг. 121



Если по всей длинѣ винтовой линіи на боковой поверхности цилиндра будетъ двигаться равнобедренный треугольникъ, то получимъ винтъ съ треугольной наръзкой (фиг. 122); если вмѣсто тре-

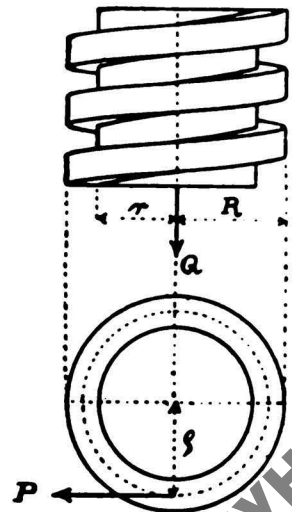
Фиг. 122.



угольника возьмемъ прямоугольникъ или квадратъ, то получимъ, такъ назыв., винтъ съ прямоугольной наръзкой (фиг. 123).

Винтъ, собственно говоря, состоитъ изъ двухъ частей. Одна часть снабженная выдающейся наръзкой, образуетъ собственно самый винтъ, или стержень винта; другая — снабженная углубленной наръзкой, которая получится, если на внутренней поверхности цилиндра по длинѣ винтовой линіи вырѣзать такое вогнутое пространство, чтобы винтъ какъ разъ вошелъ въ него, называется гайкой.

Фиг. 123.



Винты съ треугольной наръзкой примѣняются, главнымъ образомъ, для скрѣпленій, винты же съ прямоугольной наръзкой употребляются для преобразования вращательнаго движенія въ поступательное (напр., нажимной винтъ (фиг. 153), ходовой винтъ токарнаго станка).

При этомъ или винтъ вращается въ гайкѣ, или гайка вращается вокругъ винта, а въ зависимости отъ этого,—или винтъ или гайка совершаютъ поступательное движеніе.

Винтъ можно разсматривать какъ наклонную плоскость, обернутую вокругъ цилиндра, основаніе которой равно окружности цилиндра, а высота равна высотѣ хода винта. Сила P (фиг. 123) дѣйствуетъ по касательной къ окружности винта и параллельно основанію AB наклонной плоскости, грузъ Q — перпендикулярно къ AB ; условіе равновѣсія для винта согласуется вполне съ условіемъ равновѣсія для наклонной плоскости (уравненіе 83), стр. 96.

Если средній радіусъ винта равенъ $\rho = \frac{R + r}{2}$, слѣдовательно окружность винта $2\rho\pi$, то изъ уравненія 83) слѣдуетъ:

$$P = Q \frac{h}{2\rho\pi} = Q \operatorname{tg} \alpha \dots \dots \dots 84)$$

Къ тому же самому выводу (уравненіе 84) можно придти и изъ того соображенія, что во время одного оборота путь силы = $2\rho\pi$, а путь груза = h , т. е.:

$$P \cdot 2\rho\pi = Qh$$

откуда получимъ для P вышеприведенное его значеніе.

Помножая обѣ части уравненія 84) на ρ , найдемъ:

$$P\rho = Q\rho \frac{h}{2\rho\pi}$$

Здѣсь моментъ силы $P\rho$ можно замѣнить какимъ-нибудь другимъ равновеликимъ моментомъ Kl , гдѣ l — длина одноплечнаго рычага, на концѣ котораго приложена сила K . Тогда:

$$Kl = Q\rho \frac{h}{2\rho\pi} = Q\rho \operatorname{tg} \alpha \dots \dots \dots 85)$$

Задача 65. При помощи винта, съ наружнымъ діаметромъ = 5 сент. и внутреннимъ = 4 сентим. и высотой хода = 1 сентим., необходимо развить давленіе въ 5000 килогр. Какая требуется для этого сила,

- а) если она приложена къ окружности средняго радіуса винта?
- б) если она дѣйствуетъ на плечо $l = 50$ сентим.?

Рѣшеніе. При $R = 2,5$ сентим. и $r = 2$ сентим. средній радіусъ равенъ:

$$\rho = \frac{2,5 + 2}{2} = 2,25 \text{ сентим.}$$

окружность винта:

$$2\rho\pi = 14,137 \text{ сентим.}$$

и тогда для а) по уравненію 84):

$$P = 5000 \cdot \frac{1}{14,137} = \simeq 354 \text{ килогр.}$$

НБ УДУНТ
(ИПБТ)

для б) по уравненію 85):

$$K = \frac{5000}{50} \cdot 2,25 \cdot \frac{1}{14,137} = \approx 16 \text{ килогр.}$$

Уголь подъема винта α опредѣлится изъ:

$$\operatorname{tg} \alpha = \frac{1}{14,137} = 0,0707$$

а именно:

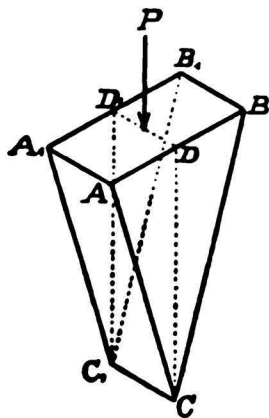
$$\alpha = \approx 4^\circ.$$

6. Клинь.

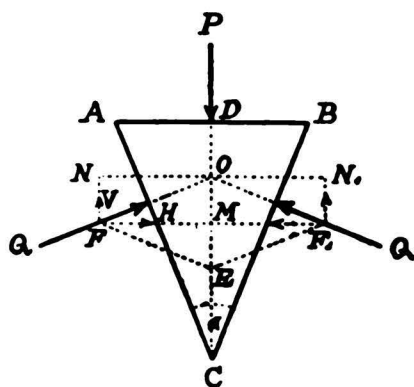
Клинь (фиг. 124) есть треугольная призма, основаніе которой по большей части представляет равнобедренный или прямоугольный треугольник (двусторонний и односторонний клинь) и которую можно разсматривать какъ подвижную двойную наклонную плоскость.

Плоскости AA_1C_1C и BB_1C_1C называются сторонами, плоскость AA_1B_1B — головкой клина, а средняя линия CD — высотой клина. Односторонний клинь представляет призма $AA_1C_1CDD_1$.

Фиг. 124.



Фиг. 125.



Назначеніе клина, служащаго или для закрѣпленія, или раздѣленія двухъ плоскостей (напримѣръ, при раскалываніи бревна), состоитъ въ томъ, чтобы преодолѣть сопротивленія или грузы Q , приложенные къ его сторонамъ, при помощи силы P , дѣйствующей на головку клина.

Если грузы Q дѣйствуютъ по перпендикуляру къ сторонамъ AC и BC клина (фиг. 125) и если разложить силу $P = OE$ по нормальямъ къ AC и BC на составляющія OF и OF_1 , то для равновѣсія необходимо, чтобы каждая изъ составляющихъ силы P была равна

по величинѣ и прямопротивоположна по направленію грузамъ Q, а потому:

$$P : Q = OE : OF$$

А такъ какъ изъ подобія треугольниковъ OEF и ABC имѣемъ:

$$OE : OF = AB : AC$$

то:

$$P : Q = AB : AC \quad 86)$$

т. е.: сила относится къ грузу, какъ головка клина въ его сторонѣ.

Если уголъ при вершинѣ C обозначимъ черезъ α , то:

$$\sin \frac{\alpha}{2} = \frac{1/2 P}{Q}$$

откуда слѣдуетъ:

$$P = 2Q \sin \frac{\alpha}{2} \quad 87)$$

Если разложить грузы Q на составляющіе H (\perp CD) и V (\parallel CD), то изъ подобія треугольниковъ OFM и ACD найдемъ:

$$Q : H = AC : CD$$

Перемножая это уравненіе съ уравненіемъ 86), получимъ:

$$P : H = AB : CD \quad 88)$$

тригонометрически же:

$$P = 2 H \operatorname{tg} \frac{\alpha}{2} \quad 89)$$

Задача 66. У двусторонняго клина (фиг. 125) $AB = 4$ сантим., $AC = BC = 32$ сантим. На обѣ стороны клина по нормалямъ къ нимъ дѣйствуютъ грузы $Q = 500$ килогр. При какой силѣ P грузы Q будутъ находиться въ равновѣсіи?

Рѣшеніе. Изъ уравненія 86) получаемъ:

$$P = Q \cdot \frac{AB}{AC} = 500 \cdot \frac{4}{32} = 62,5 \text{ килогр.}$$

или:

$$\sin \frac{\alpha}{2} = \frac{2}{32} = \frac{1}{16}$$

слѣдовательно, и по уравненію 87):

$$P = \frac{2 \cdot 500}{16} = 62,5 \text{ килогр.}$$

НБ УДУНТ
(ИПЪТ)

§ 15.

Сопротивленія тренія.

По закону инерціи (§ 4, стр. 15) тѣло, двигающееся прямолинейно и равномерно и не подвергающееся вновь дѣйствию силъ, будетъ продолжать свое движеніе вѣчно и неизмѣнно. Опытъ учитъ насъ, что этого въ дѣйствительности не происходитъ, а, напротивъ, скорость тѣла все время мало по-малу уменьшается и, въ концѣ концовъ, обращается въ нуль, такъ что тѣло приходитъ въ состояніе покоя. Это явленіе объясняется существованіемъ сопротивленій, препятствующихъ движенію и требующихъ затраты силы на ихъ преодоленіе.

Сопротивленія эти, по существу своему, бываютъ двухъ родовъ, а именно:

- а) Сопротивленіе среды, т. е. сопротивленіе жидкостей или газовъ, въ которыхъ тѣло совершаетъ свое движеніе.
- б) Сопротивленіе тренія, всегда проявляющееся, если одно тѣло движется по другому. Такъ какъ поверхности тѣлъ, даже при самой тщательной обработкѣ, никогда не бываютъ абсолютно гладкими, то, при малѣйшемъ взаимномъ давленіи тѣлъ, возвышенія одного тѣла погружаются въ углубленія другого, выступающія частицы обонхъ тѣлъ должны при движеніи одного тѣла по другому или отрываться, или сдвигаться.

Различаютъ треніе при скольженіи, къ которому причисляется особый родъ тренія шиповъ въ подшипникахъ, и треніе при перекатываніи.

Сопротивленіе звеньевъ цѣпей и сопротивленіе жесткости канатовъ также сводятся треніемъ, такъ какъ сопротивленіе сгибанію въ цѣпяхъ выражается треніемъ отдѣльныхъ звеньевъ, а въ канатахъ—трениемъ отдѣльныхъ прядей или проволокъ.

Сопротивленіе среды будетъ изложено въ главѣ VII.

1. Треніе при скольженіи (трение 1-го рода).

Если тѣло движется по твердой поверхности, то между плоскостями соприкосновенія всегда проявляется треніе, какъ сила, направленная противоположно движенію, и если только скорость тѣла должна оставаться постоянной, то для преодоленія тренія должна существовать другая сила, дѣйствующая по направленію движенія.

Если поверхность, по которой движется тѣло, горизонтальна, то нормальное сопротивленіе N , равное вѣсу тѣла G , направлено верти-

кально вверхъ. Поэтому, чтобы удержать тѣло въ равновѣсїи, необходимо для преодоленія силы тренія W прибавить еще особую силу R (фиг. 126), которая должна быть тѣмъ больше, чѣмъ больше W . Согласно опыту, сила тренія W находится въ зависимости отъ нормальнаго давления N , а именно:

$$W = f N \dots \dots \dots 90)$$

гдѣ $f = \frac{W}{N}$ называется коэффициентомъ тренія; уравненіе 90) читается такъ:

сила тренія = коэффициенту тренія \times нормальное давление.

Коэффициентъ тренія зависитъ:

- а) отъ матеріала скользящихъ другъ по другу тѣлъ. Чѣмъ тверже матеріалъ, тѣмъ вообще меньше треніе. При этомъ между неоднородными тѣлами треніе меньше, чѣмъ (при одинаковыхъ условїяхъ) между однородными.
- б) отъ свойства трущихся поверхностей. Чѣмъ глаже обработаны поверхности тѣлъ, чѣмъ тщательнѣе онѣ смазаны, тѣмъ менѣе коэффициентъ тренія.
- в) отъ скорости скольженія. Чѣмъ меньше скорость, тѣмъ больше коэффициентъ тренія f . При скорости, равной нулю, т. е. при переходѣ отъ покоя къ движенію, или наоборотъ, f достигаетъ наибольшей величины и называется тогда коэффициентомъ тренія при покоѣ (см. Приложение, табл. I).

Коэффициентъ тренія можно опредѣлить при помощи наклонной плоскости AB (фиг. 127), уголъ наклона которой φ къ горизонтальной плоскости имѣетъ такую величину, что тѣло, положенное на эту наклонную плоскость, будетъ двигаться внизъ съ постоянной скоростью.

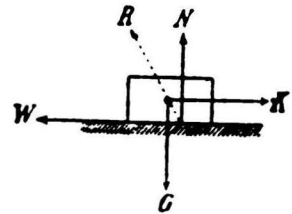
Если разложимъ вѣсъ G тѣла на составляющія $G \sin \varphi$ ($\parallel AB$) и $G \cos \varphi$ ($\perp AB$), то послѣдняя уравновѣшивается нормальнымъ сопротивленіемъ N , т. е.:

$$N = G \cos \varphi$$

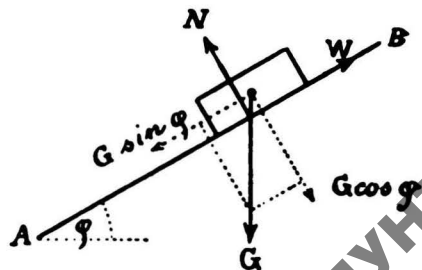
Составляющая $G \sin \varphi$ сама по себѣ сообщила бы тѣлу ускоренное движеніе (внизъ), но этому движенію мѣшаетъ сопротивленіе тренія:

$$W = fN = fG \cos \varphi;$$

Фиг. 126.



Фиг. 127.



и для существованія равновѣсія получимъ условіе:

$$f G \cos \varphi = G \sin \varphi$$

или:

$$f = \operatorname{tg} \varphi \quad 91)$$

Уголъ φ называется угломъ тренія. Изъ уравненія 91) слѣдуетъ, что коэффициентъ тренія равенъ тангенсу угла тренія.

Если скорость движенія тѣла обозначить черезъ v , то эффектъ E , производимый силою тренія, равенъ:

$$E = W v = f N v \quad 92)$$

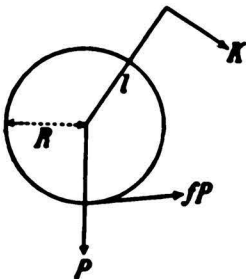
2. Треніе въ подшипникахъ и подпятникахъ.

При вращеніи цилиндрической цапфы горизонтальнаго вала, находящейся подъ давленіемъ P , въ подшипникъ на окружности цапфы появляется сила тренія, противоположная направленію вращенія и равная:

$$W = f P \quad 93)$$

Моментъ ея будетъ (фиг. 128):

Фиг. 128.



$$M = f P R \quad 94)$$

и для уравновѣшиванія этого момента необходимъ моментъ Kl , вращающій въ противоположную сторону.

Если обозначимъ черезъ v скорость на окружности цапфы, то, согласно уравненію 92), работа, затрачиваемая на треніе цапфы въ 1 секунду, или потеря эффекта равна:

$$E = W v = f P v \quad 95)$$

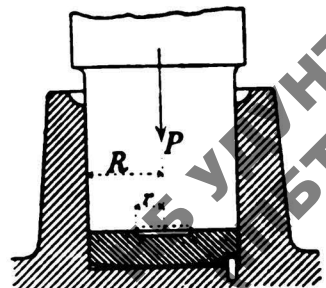
или потеря работы, выраженная въ лошадиныхъ силахъ, будетъ:

$$N = \frac{f P v}{75} \quad 96)$$

Фиг. 129.

Для пята (цапфы) вертикальнаго вала, давленіе на которую P дѣйствуетъ по направленію оси ея, а опорная плоскость представляетъ кольцо (фиг. 129), моментъ силы тренія заключается въ предѣлахъ между fPR и fPr и вообще выражается такъ:

$$M = f P \rho \quad 97)$$



гдѣ ρ представляетъ нѣкоторый радіусъ цапфы, зависящій отъ распре- дѣленія давленія, меньшій, чѣмъ R , и большій, чѣмъ r .

Для новыхъ цапфъ, которыя опираются на подпятникъ всей своей нижней кольцевой поверхностью, можно принять давленіе равно- мѣрно распределеннымъ, такъ что у кольцевого вырѣза центръ давле- нія будетъ совпадать съ центромъ тяжести вырѣза.

Разстояніе центра тяжести отъ центра круга, по уравненію 42) (стр. 59), равно:

$$\rho = \frac{2}{3} \cdot \frac{R^3 - r^3}{R^2 - r^2} \cdot \frac{s}{b}$$

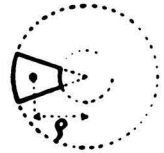
Для очень узкаго кольцевого вырѣза (фиг. 130) можно съ достаточной точностью принять дугу b равной хордѣ s , и тогда:

$$\rho = \frac{2}{3} \cdot \frac{R^3 - r^3}{R^2 - r^2}$$

Фиг. 130.

слѣдовательно, по уравненію 97) моментъ силы тренія равенъ:

$$M = \frac{2}{3} f P \cdot \frac{R^3 - r^3}{R^2 - r^2} \dots \dots \dots 98)$$



При $r = 0$, т. е. когда опорная плоскость цапфы представляетъ пол- ный кругъ:

$$M = \frac{2}{3} f P R \dots \dots \dots 99)$$

У приработавшихся уже цапфъ давленіе не распространяется такъ равномерно. Вслѣдствіе большей скорости на окружности наруж- ныхъ частицъ поверхности, изнашиваніе здѣсь больше, чѣмъ у частицъ, лежащихъ ближе во внутрь, такъ что за короткій промежутокъ вре- мени давленіе на единицу поверхности начинаетъ уменьшаться изнутри внаружу. Это будетъ продолжаться до тѣхъ поръ, пока вездѣ не будетъ одинаковаго изнашиванія, т. е. пока цапфа, какъ говорятъ, вполне не приработается. Тогда уже болѣе не наблюдается дальнѣйшаго измѣ- ненія въ распределенія давленія.

У приработавшейся цапфы давленіе на единицу поверхности обратно пропорціонально скорости, а слѣдовательно, и обратно propor- ционально разстоянію отъ центра цапфы.

Если обозначимъ давленіе на внѣшней окружности кольцевой поверхности (радіуса R) черезъ p_a , а на внутренней (радіуса r) черезъ p_i , то, на основаніи только что сказаннаго:

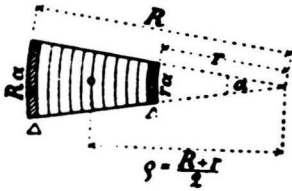
$$\frac{p_a}{p_i} = \frac{r}{R} \dots \dots \dots 100)$$

Если вообразить себѣ очень узкій вырѣзъ изъ кольца (фиг. 131) раздѣленнымъ концентрическими кругами на отдѣльные кольцевые отрезки

равной (весьма малой) ширины Δ , то давление на внешнюю часть кольца = $p_a R \alpha \Delta$, а на внутреннюю = $p_i r \alpha \Delta$. А такъ какъ по уравненію 100):

$$p_a R = p_i r.$$

Фиг. 131.



то оба кольцевыхъ отрѣзка испытываютъ одинаковое давленіе. Тому же давленію подвергаются и всѣ промежуточные кольцевые отрѣзки, откуда слѣдуетъ, что равнодѣйствующая всѣхъ давленій отдѣльныхъ частей лежитъ какъ разъ по срединѣ, т. е. на разстояніи:

$$\rho = \frac{R + r}{2}$$

отъ центра цапфы.

Отсюда найдемъ слѣдующее значеніе момента силы тренія, по уравненію 97), для приработавшейся цапфы:

$$M = f P \cdot \frac{R + r}{2} \dots \dots \dots 101)$$

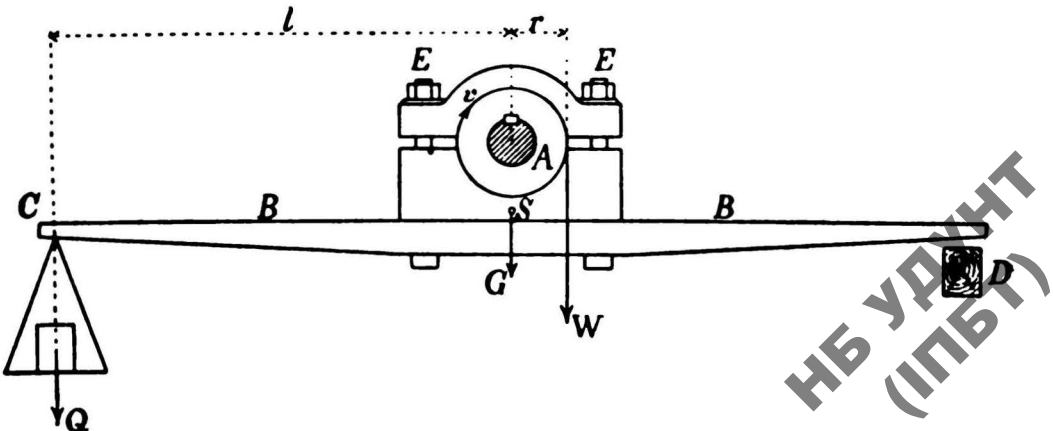
Если цапфа опирается не кольцомъ, а полной площадью круга ($r = 0$), то:

$$M = \frac{1}{2} f P R \dots \dots \dots 102)$$

Итакъ, моментъ силы тренія у пяты равенъ половинѣ момента силы тренія у шипа того же діаметра, для котораго давленіе P перпендикулярно къ оси.

Трениемъ въ цапфахъ можно воспользоваться для измѣренія эффекта машины, при помощи особаго приспособленія, называемаго тормазнымъ динамометромъ или динамометромъ Прови и представленнаго на фиг. 132.

Фиг. 132.



НБ УРДНТ
(ИПБТ)

Валъ двигателя снабженъ заклиненнымъ наглухо тормазнымъ дискомъ, на который насажены зажимы, состоящіе изъ двухъ полукруглыхъ деревянныхъ щекъ. Съ нижней щекой неизмѣнно связанъ двуплечій рычагъ В, на одномъ концѣ котораго прикрѣплена чашка вѣсовъ для принятія груза *).

Для примѣненія динамометра Прони необходимо прежде всего разобщить валъ двигателя съ рабочей машиной или передачей, затѣмъ насадить динамометръ, винты котораго лишь слабо притянуты. Если затѣмъ двигатель пустить въ ходъ, то по окружности тормазного диска появится треніе, благодаря которому валъ будетъ стремиться повернуть вмѣстѣ съ собою въ ту же сторону и динамометръ. Однако этому воспрепятствуетъ то обстоятельство, что рычагъ В лежитъ на брусѣ D. Постепеннымъ притягиваніемъ винтовъ Е можно достигнуть того, что двигатель будетъ дѣлать то же число оборотовъ, какъ и прежде, т. е. когда онъ былъ сдѣлленъ съ рабочей машиной. При этомъ треніе тормазного диска будетъ поглощать ту работу, какая прежде передавалась отъ вала двигателя рабочей машинѣ. Чашка вѣсовъ, находящаяся по лѣвую сторону, будетъ такъ сильно нагружена, что рычагъ В отодвинется вправо отъ бруса D и приметъ горизонтальное положеніе. Тогда моментъ груза Q (положенный грузъ вмѣстѣ съ вѣсомъ чашки) равенъ моменту силы тренія W, дѣйствующей по окружности тормазного диска слѣдовательно:

$$Wr = Ql; \text{ или } W = Q \frac{l}{r}$$

Если черезъ v обозначить скорость на окружности тормазного диска, соответствующую извѣстному числу оборотовъ n, то, на основаніи уравненія 92), эффектъ :

$$E = Wv = Q \frac{l}{r} v \dots \dots \dots 103)$$

Такъ какъ :

$$v = \frac{2\pi n l}{60},$$

то искомая работа машины въ лошадиныхъ силахъ :

$$N = Ql \frac{\pi n}{30 \cdot 75} = 0,0014 Q l n \dots \dots \dots 104)$$

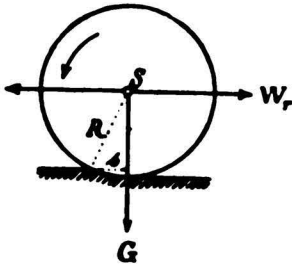
Слѣдуетъ еще замѣтить, что если устанавливать валъ на различные числа оборотовъ, то легко найти, при какомъ числѣ оборотовъ машина развиваетъ наибольшую работу.

*) Все это приспособленіе можетъ быть непосредственно расположено на валу (безъ тормазного диска).

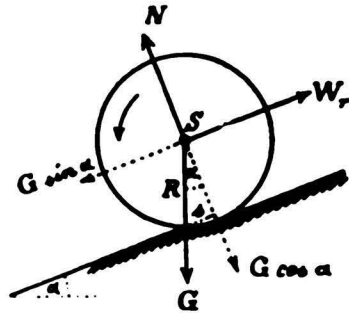
3. Трение тѣлъ катящихся или трение 2-го рода.

Трение тѣлъ катящихся проявляется въ томъ случаѣ, если цилиндрическое тѣло катится по поверхности. Такъ какъ никакое вещество не можетъ быть абсолютно твердымъ, то оно сдавливается въ мѣстѣ соприкосновенія, такъ что въ дѣйствительности имѣетъ не точку, а цѣлую плоскость соприкосновенія шириною s . Для того, чтобы перекатить тѣло, необходимо приложить опредѣленную силу; слѣдовательно, сдавливаніе вещества производитъ такое же дѣйствіе, какъ сила W_r , приложенная къ центру тяжести тѣла и направленная противоположно движенію (фиг. 133).

Фиг. 133.



Фиг. 134.



Если α уголъ наклона наклонной плоскости, по которой равномерно скатывается тѣло, то по фиг. 134:

$$W_r = G \sin \alpha = G \frac{s}{R} \dots \dots \dots 105)$$

Величину s можно опредѣлить при помощи угла α .

Для желѣза по желѣзу, такъ же, какъ и для твердаго дерева по твердому дереву въ среднемъ:

$$s = 0,05 \text{ сантим.}$$

Для дерева по дереву (не очень твердому):

$$s = 0,1 \text{ сантим.}$$

Для камня по камню (на хорошо вымощенныхъ или шоссеыхъ дорогахъ):

$$s = 0,15 \text{ сантим.}$$

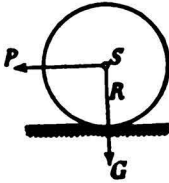
Изъ уравненія 105) слѣдуетъ: трение тѣлъ катящихся прямо пропорціонально давленію и обратно пропорціонально радіусу катящагося цилиндра или колеса. Поэтому, чѣмъ больше колеса повозки, тѣмъ меньше тренія при передвиженіи.

Для перекачивания цилиндра или колеса необходимо, по уравнению 105), моментъ:

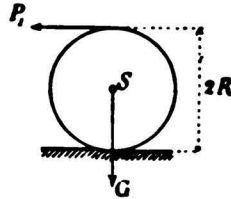
$$M = W_r R = G s \dots\dots\dots 106)$$

Если моментъ M будетъ выраженъ силою P , приложенною къ центру тяжести S (фиг. 135), то:

Фиг. 135.



Фиг. 136.



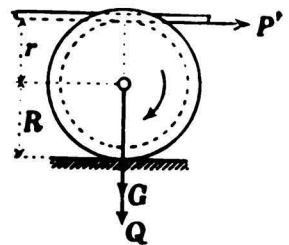
$$P R = G s \dots\dots\dots 107)$$

Напротивъ, если сила P_1 приложена на окружности въ точкѣ, противоположной точкѣ опоры (фиг. 136), то, такъ какъ въ этомъ случаѣ плечо силы = $2R$:

$$2P_1 R = G s \dots\dots\dots 108)$$

Если перекачиваніе производится помощью зубчатой рейки, зацѣпляющейся за зубчатое колесо радіуса r , насаженное на оси колеса (фиг. 137), и нагрузка = $G + Q$ (вѣсу колеса + посторонній грузъ), то, если точка зацѣпленія лежитъ какъ разъ противъ точки опоры, давленіе на зубецъ:

Фиг. 137.



$$P' = \frac{(G + Q)s}{R + r} \dots\dots\dots 109)$$

Если передача находится въ сцѣпленіи съ зубчатымъ колесомъ, насаженнымъ на оси, то различаютъ, производится ли вращеніе отъ постоянной точки (фиг. 138), или отъ двигающейся впередъ тѣлѣжки (какъ, напр., воротъ подъемнаго края съ механически передвигаемой тѣлѣжкой).

Въ первомъ случаѣ (фиг. 138) примѣнимо то же самое уравненіе 109, если точка зацѣпленія лежитъ противъ точки опоры, между тѣмъ какъ во второмъ (фиг. 139) можно опредѣлить только моментъ силы $P'r$, такъ что относительно тренія въ подшипникахъ (діаметръ цапры = d) получаютъ:

$$P'r = (G + Q) \cdot \left(s + f \frac{d}{2} \right) \dots\dots\dots 110)$$

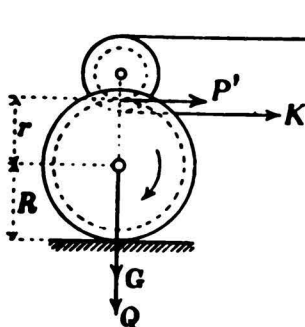
Изъ фиг. 139 слѣдуетъ:

$$Kl = P'r_1$$

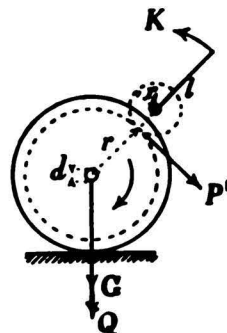
Слѣдовательно, уравненіе 110) приметъ видъ:

$$Kl \cdot \frac{r}{r_1} = (G + Q) \cdot \left(s + f \frac{d}{2} \right)$$

Фиг. 138.



Фиг. 139.

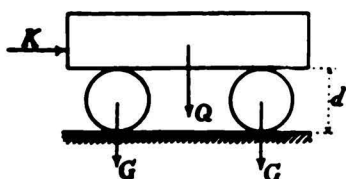


Отсюда отношеніе передачи зубчатыхъ колесъ:

$$\frac{r}{r_1} = \frac{(G + Q) \cdot \left(s + f \frac{d}{2} \right)}{Kl} \dots \dots \dots 111)$$

Если грузъ Q перекачивается на двухъ каткахъ, діаметромъ d и вѣсомъ G (для каждого катка; фиг. 140), то требуемая для этого перекачыванія сила равна:

Фиг. 140.



$$K = \frac{(Q + 2G)s + Qs_1}{d}$$

при чемъ s (внизу) и s_1 (вверху) — величины, зависящія отъ матеріала.

Вообще при числѣ катковъ n:

$$K = \frac{(Q + nG)s + Qs_1}{d} \dots \dots \dots 112)$$

Большою частью вѣсомъ самихъ катковъ, какъ соответственно малой величиной, можно пренебречь и тогда:

$$K = \frac{Q(s + s_1)}{d}$$

Если опора (путь) состоитъ изъ того же матеріала, какъ и перекачываемый грузъ, то $s = s_1$; слѣдовательно:

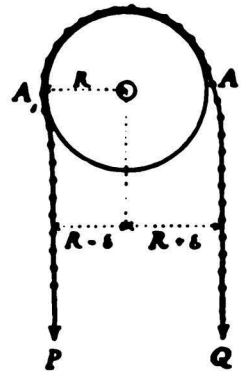
$$K = \frac{2Qs}{d} \dots \dots \dots 113)$$

НБ УДУНТ (ИПВТ)

4. Сопротивленіе сгибанію цѣпей и канатовъ.

Это сопротивленіе проявляется въ тѣхъ случаяхъ, когда цѣпь или канатъ навиваются на блокъ или барабанъ или свиваются съ нихъ. У цѣпи, представленной на фиг. 141, гдѣ блокъ вращается равномерно силою P , направленной внизъ и одновременно съ этимъ поднимается грузъ Q , въ мѣстахъ A и A_1 , гдѣ цѣпь изъ прямолинейнаго направленія переходитъ въ криволинейное и обратно, проявляется треніе между отдѣльными звеньями цѣпи. Это треніе дѣйствуетъ, какъ сопротивленіе, прямопротивоположно движенію цѣпи и имѣетъ своимъ слѣдствіемъ то, что цѣпь въ мѣстѣ входа A на блокъ не сейчасъ же прилегаетъ къ окружности блока, а въ мѣстѣ схода A_1 не сейчасъ же выпрямляется. Вслѣдствіе этого плечо груза увеличивается на нѣкоторую определенную величину ϵ , а плечо силы уменьшается на ту же величину ϵ , въ сравненіи съ радиусомъ блока R .

Фиг. 141.



Поэтому изъ условія равновѣсія

$$P(R - \epsilon) = Q(R + \epsilon)$$

слѣдуетъ, что сила P должна быть всегда больше груза Q .

Для канатовъ, гдѣ треніе проявляется между отдѣльными прядями и проволоками, плечи силы и груза измѣняются подобнымъ же образомъ.

Для простоты сопротивленіе канатовъ и цѣпей вводятъ слѣдующимъ образомъ: принимаютъ, что сила и грузъ дѣйствуютъ на одинаковыхъ плечахъ R ; но только вмѣсто дѣйствующаго груза Q силою P поднимается грузъ, увеличенный на величину сопротивленія сгибанію. Если черезъ q_1 обозначить ту величину, на которую сила P должна быть больше прежней двигающей силы, которая могла удерживать въ равновѣсіи грузъ Q безъ присутствія сопротивленія сгибанію, то:

$$P = Q + q_1 \quad \dots \dots \dots 114)$$

Для цѣпей приблизительно:

$$q_1 = f \frac{d}{R} Q \quad \dots \dots \dots 115)$$

гдѣ d — діаметръ звеньевъ, f — коэффициентъ тренія (въ среднемъ $f = 0,25$).

Для канатовъ (диаметръ = ϑ) изъ опытовъ найдено слѣдующее среднее значеніе:

$$q_1 = 0,13 \frac{\vartheta^2}{R} Q \dots \dots \dots 116)$$

Задача 67. Золотникъ паровой машины, работающей при 6 атмосферахъ (6 килогр./сентим.²), безъ конденсаціи, имѣетъ въ длину 26 сентим., въ ширину 25 сентим. Определить силу, необходимую для его передвиженія, если коэффициентъ тренія $f = 0,1$.

Рѣшеніе. Полное давленіе, съ которымъ золотникъ прижимается къ поверхности скользянія, будетъ:

$$N = 6 \cdot 26 \cdot 25 = 3900 \text{ килогр.}$$

Слѣдовательно, по уравненію 90), стр. 103:

$$W = 0,1 \cdot 3900 = 390 \text{ килогр.}$$

Задача 68. Какъ велика работа тренія въ предыдущей задачѣ, если длина хода золотника 9 сентим., а машина дѣлаетъ 50 оборотовъ въ минуту?

Рѣшеніе: Во время одного оборота машины золотникъ совершаетъ движеніе взадъ и впередъ, слѣдовательно проходитъ путь: $2 \cdot 9 = 18$ сентим. Путь, проходимый имъ въ 1 секунду, или скорость его будетъ:

$$v = \frac{50 \cdot 18}{60} = 15 \text{ сентим.} = 0,15 \text{ метр.}$$

Поэтому, по уравненію 92), стр. 104:

$$E = 390 \cdot 0,15 = 58,5 \text{ килограммометр.}$$

или работа тренія въ лошадиныхъ силахъ:

$$N = \frac{58,5}{75} = 0,78$$

Задача 69. Какъ велика потеря работы отъ тренія въ поршнево-мъ штокѣ кривошипнаго механизма (см. фиг. 16, стр. 23).

Рѣшеніе. Нормальное давленіе V на поршневый штокъ не постоянно. Вообще, по задачѣ 27, стр. 23:

$$V = Ptg\alpha$$

для мертвой точки кривошипа ($\alpha = 0$):

$$V = 0$$

для α_{\max} получаемъ:

$$V_{\max} = Ptg\alpha_{\max}$$

Такъ какъ здѣсь идетъ рѣчь объ относительно маломъ углѣ, то можно положить:

$$V_{\max} = \simeq P \cdot \frac{r}{L}$$

НБУДУНТ
(ИПБТ)

Среднее значение за одинъ полный ходъ поршня $2r$ можно приблизительно получить, какъ арифметическое среднее, изъ $V = 0$ и V_{\max} ; слѣдовательно:

$$V_m = \simeq P \cdot \frac{1}{2} P \cdot \frac{r}{L}^*)$$

По уравненію 90, стр. 103:

$$W = f V$$

Для преодоленія этого тренія придется за время одного хода поршня произвести работу:

$$A_1 = W \cdot 2r = fP \cdot \frac{r^2}{L}$$

Если P — средняя сила поршня, то за время одного хода общая работа машины будетъ:

$$A = P \cdot 2r$$

Поэтому:

$$\frac{A_1}{A} = \frac{fP \cdot \frac{r^2}{L}}{P \cdot 2r} = \frac{f}{2} \cdot \frac{r}{L}$$

Принимая:

$$f = 0,06; \quad \frac{r}{L} = \frac{1}{5}$$

имѣемъ:

$$\frac{A_1}{A} = \frac{0,06}{2 \cdot 5} = 0,006 = \simeq 0,01$$

т. е. потеря работы отъ тренія въ поршневомъ штокъ достигаетъ $\simeq 1\%$ общей работы.

Задача 70. Какая работа затрачивается на треніе цапфъ вододѣйствующаго колеса, если вѣсъ послѣдняго вмѣстѣ съ наполняющей его водой достигаетъ 18 000 килогр., радіусъ цапфъ $r = 8$ сантим., и колесо дѣлаетъ $n = 8$ оборотовъ въ минуту? ($f = 0,08$).

Рѣшеніе. Для вычисленія величины тренія цапфъ совершенно безразлично, какъ распредѣляется давленіе на объ цапфы; поэтому можно принять, что весь грузъ должна нести одна цапфа.

По уравненію 93, стр. 104:

$$W = 0,08 \cdot 18000 = 1440 \text{ килогр.}$$

*) Точное значеніе V_m равно:

$$V_m = \frac{\pi}{2} P \cdot \frac{r}{L}$$

Поэтому:

$$A_1 = \frac{\pi}{4} fP \cdot \frac{r^2}{L}$$

$$\frac{A_1}{A} = \frac{\pi f}{4} \cdot \frac{r}{L} = \frac{3,14 \cdot 0,06}{4 \cdot 5} = 0,009 = \simeq 0,01 = 1\%$$

Скорость на окружности цапфы :

$$v = \frac{2 \pi n}{60} = \frac{2 \cdot 0,08 \cdot 3,14 \cdot 8}{60} = \simeq 0,07 \text{ метр.}$$

Слѣдовательно, по уравненію 96, стр. 104, потеря работы въ лошадиныхъ силахъ равна :

$$N = \frac{1440 \cdot 0,07}{75} = 1,34.$$

Задача 71. Цапфа (пята) съ нижней полной круговой площадью, діаметромъ 12 сантим., нагружена по направленію оси силою $P = 7200$ килогр. Какую силу K необходимо приложить къ плечу, длиною $l = 60$ сантим., чтобы преодолѣть треніе цапфы? ($f = 0,07$).

Рѣшеніе. По уравненію 102, стр. 106 :

$$M = \frac{1}{2} \cdot 0,07 \cdot 7200 \cdot 6 = 1512 \text{ килогр.сантим.}$$

слѣдовательно :

$$K = \frac{M}{l} = \frac{1512}{60} = 25,2 \text{ килогр.}$$

Задача 72. Валъ подвергается дѣйствию динамометра Прони такъ, что можетъ дѣлать 80 оборотовъ въ минуту. Грузъ Q , включая вѣсъ чашки вѣсовъ, достигая 450 килогр., удерживаетъ рычагъ длиною $l = 2$ метр. въ горизонтальномъ положеніи. Сколько лошадиныхъ силъ передаетъ валъ?

Рѣшеніе. По уравненію 104, стр. 107 :

$$N = 0,0014 \cdot 450 \cdot 2 \cdot 80 = \simeq 100.$$

Задача 73. Положимъ, что радіусъ колеса желѣзнодорожнаго вагона $R = 50$ сантим., радіусъ конца оси (цапфы) $r = 4,5$ сантим., общій вѣсъ вагона вмѣстѣ съ нагрузкой $P = 15000$ килогр., вѣсъ комплекта осей и колесъ $p = 2000$ килогр. Какъ велико треніе при перекатываніи: какъ велико треніе цапфъ (при $f = 0,02$), и какая необходима сила тяги Z для преодоленія сопротивленія тренія?

Рѣшеніе. По уравненію 105, стр. 108, треніе при перекатываніи :

$$W_r = P \frac{r}{R} = 15000 \cdot \frac{0,05}{50} = 15 \text{ килогр.}$$

На цапфу оси приходится грузъ :

$$P - p = 15000 - 2000 = 13000 \text{ килогр.}$$

Поэтому величина тренія цапфъ по уравненію 93, стр. 104 :

$$W = f(P - p) = 0,02 \cdot 13000 = 260 \text{ килогр.,}$$

или, перенося эту силу къ окружности колесъ :

$$W \frac{r}{R} = 260 \cdot \frac{4,5}{50} = 23,4 \text{ килогр.}$$

НБ УДУНТ
(ИПЪТ)

Отсюда необходимая сила тяги для преодоления сопротивлений трения равна:

$$Z = 15 + 23,4 = 38,4 \text{ килогр.},$$

или:

$$\frac{38,4}{15\,000} = \simeq \frac{1}{390} \text{ полного вѣса вагона.}$$

Задача 74. Найти величину сопротивления движению, а также силу, необходимую для поворота, у поворотного круга желѣзнодорожного вагона, діаметромъ $D = 4,3$ м. При этомъ дано:

вѣсъ груженнаго вагона:	$Q = 15\,000$ килогр.
вѣсъ поворотнаго круга:	$G = 3\,000$ килогр.
радіусъ направляющихъ катковъ:	$r = 20$ сантим.
радіусъ пути катковъ:	$R = 180$ сантим.

Катки заключены въ особую раму, свободно движущуюся вокругъ направляющей оси и независимую отъ тѣла поворотнаго круга, такъ что въ данномъ случаѣ проявляется только треніе при перекатываніи, треніе же цапфъ (катковъ) совершенно отсутствуетъ.

Рѣшеніе. Принимая, что весь грузъ передается на направляющіе катки, что, слѣдовательно, центральная часть поворотнаго круга служитъ только для направленія (центрированія), необходима слѣдующая сила, приложенная на окружности катковъ (въ точкѣ, прямопротивоположной точкѣ опоры), согласно уравненію 113, стр. 110:

$$P_1 = \frac{Q + G}{2r} \cdot 2s = \frac{18\,000}{2 \cdot 20} \cdot 2 \cdot 0,05 = 45 \text{ килогр.}$$

Эта сила дѣйствуетъ на разстояніи $R = 180$ сантим. отъ центра поворотнаго круга и даетъ моментъ:

$$M = P_1 R = 45 \cdot 180 = 8100 \text{ килогр.сантим.}$$

Поэтому сила P , дѣйствующая на окружности поворотнаго круга, должна имѣть величину:

$$P = \frac{M}{0,5D} = \frac{8\,100}{0,5 \cdot 430} = \simeq 38 \text{ килогр.}$$

Задача 75. Требуется найти необходимую для вращенія паровознаго поворотнаго круга зубчагую передачу, въ предположеніи, что три четверти полной нагрузки принимаетъ центральная цапфа (пята) и одна четверть передается на неподвижно закрѣпленные направляющіе катки.

Дано: діаметръ поворотнаго круга: $D = 13$ метр.
 вѣсъ паровоза и тендера: $Q = 70\,000$ килогр.
 вѣсъ поворотнаго круга: $G = 17\,000$ килогр.
 радіусъ направляющихъ катковъ: $r = 40$ сантим.
 радіусъ (большей) цапфы оси катковъ: $\rho = 5$ сантим.
 радіусъ пути катковъ: $R = 600$ сантим.
 діаметръ средней цапфы: $d = 12$ сантим.
 коэффициентъ тренія цапфъ: $f = 0,1$.
 коэффициентъ тренія при перекатываніи: $s = 0,05$.

Р ѣ ш е н і е. По заданію, нагрузка направляющих катковъ :

$$Q_1 = \frac{1}{4}(70\,000 + 17\,000) = 21\,750 \text{ килограм.}$$

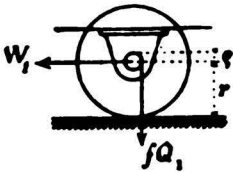
и нагрузка средней цапфы :

$$Q_2 = \frac{3}{4}(70\,000 + 17\,000) = 65\,250 \text{ килограм.}$$

По уравненію 94, стр. 104, моментъ силы тренія цапфъ катковъ :

$$M_1 = fQ_1 r.$$

Фиг. 142.



Для преодоленія сопротивленія перекатыванію необходимо, по уравненію 106, стр. 109, моментъ :

$$M_2 = Q_1 s.$$

Для преодоленія полного сопротивленія катковъ сила W_1 , приложенная къ центрамъ тяжести послѣднихъ, должна имѣть величину (фиг. 142):

$$W_1 = \frac{1}{r} (M_1 + M_2) = \frac{Q_1}{r} (fr + s)$$

Величина момента силы тренія средней цапфы, нагруженной Q_2 , по уравненію 99, стр. 105, будетъ :

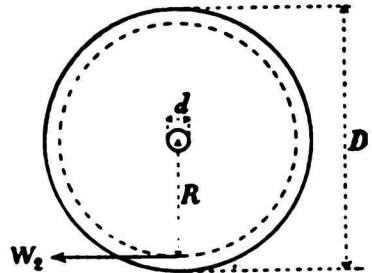
$$M' = \frac{2}{3} f Q_2 \frac{d}{2} = Q_2 f \frac{d}{3}$$

и этотъ моментъ (фиг. 143) преодолевается моментомъ $W_2 R$; слѣдовательно :

$$W_2 = \frac{Q_2}{R} f \frac{d}{3}$$

Поэтому для преодоленія всѣхъ сопротивленій тренія необходима сила, приложенная на разстояніи R въ центрѣ тяжести катковъ и имѣющая величину :

Фиг. 143.



$$W = W_1 + W_2 = \frac{Q_1}{r} (fr + s) + \frac{Q_2}{R} f \frac{d}{3}$$

Подставляя сюда численные значенія, получимъ :

$$W = \frac{21\,750}{40} (0,1 \cdot 5 + 0,05) + \frac{65\,250}{600} \cdot 0,1 \cdot \frac{12}{3} = 343 \text{ килограм.}$$

Эту силу нужно развить при помощи насаженнаго на ось катка зубчатого колеса радиуса $r_1 = 36$ сантим., отстоящаго отъ центра поворотнаго круга на разстояніи $R = 580$ сантим. Если P — давленіе на зубецъ, то величина необходимаго момента равна :

$$Pr_1 = W r \cdot \frac{R}{R_1} = 343 \cdot 40 \cdot \frac{600}{580} = 14\,184$$

Если къ рукояткѣ приставимъ 4 рабочихъ, изъ которыхъ каждый прилагаетъ силу $K = 16$ килограм., то, при длинѣ рукоятки $l = 40$ сантим., моментъ силы равенъ :

$$Kl = 4 \cdot 16 \cdot 40 = 2560$$

Моментъ груза:

$$P r_1 = 14\,184$$

Слѣдовательно, отношеніе передачи:

$$i = \frac{P r_1}{K I} = \frac{14\,184}{2560} = 5,54.$$

Слѣдуетъ упомянуть, что кромѣ принятыхъ сопротивленій движенію проявляются еще и другія (напр., треніе зубцовъ и т. д.) и что, въ силу этого, а также вслѣдствіе не вполне точной выдѣлки, на практикѣ берутъ величину передачи нѣсколько большую, чѣмъ получаемая по предыдущимъ вычисленіямъ ($i = \approx 6$).

Задача 76. На канатъ, перекинутый черезъ блокъ, дѣйствуетъ съ одной стороны грузъ Q , а съ другой — направленная вертикально внизъ сила P . Какъ велика должна быть сила P въ сравненіи съ Q , если толщина каната $\delta = 3$ сантим., діаметръ цапфы блока $d = 3$ сантим. и радіусъ блока $R = 12$ сантим.?

Рѣшеніе. По уравненію 116, стр. 112, сопротивленіе сгибанію каната

$$q_1 = 0,13 \cdot \frac{\delta^2}{12} \cdot Q = 0,098 \cdot Q$$

На цапфы дѣйствуетъ грузъ $P + Q$, но съ достаточной точностью можно положить $2Q$. Тогда треніе на окружности цапфы блока ($f = 0,08$) будетъ:

$$W = 0,08 \cdot 2Q = 0,16 \cdot Q$$

или, перенося на окружность блока:

$$q_2 = W \cdot \frac{1/2 d}{R} = 0,16 Q \cdot \frac{1,5}{12} = 0,02 Q$$

А такъ какъ сила P , чтобы удержать грузъ Q въ равновѣсїи, должна быть больше упомянутаго груза на величину суммы всѣхъ сопротивленій, то:

$$P = Q + q_1 + q_2 = (1 + 0,098 + 0,02) Q = 1,118 Q.$$

Число, на которое нужно помножить величину груза, чтобы получить величину требуемой силы, называется коэффициентомъ сопротивленія и обозначается черезъ μ . Обратная величина μ — называется коэффициентомъ полезнаго дѣйствія η . Поэтому вообще при одномъ неподвижномъ блокѣ:

$$P = \mu Q = \frac{Q}{\eta} \dots \dots \dots 117)$$

Для пеньковаго каната, въ среднемъ:

$$\mu = 1,12; \eta = \frac{1}{1,12} = 0,89 \dots \dots \dots 118)$$

Для цѣпи, въ среднемъ:

$$\mu = 1,05; \eta = \frac{1}{1,05} = 0,95 \dots \dots \dots 119)$$

НБ УДУНТ
(ИПБ)

§ 16.

Простыя машины въ связи съ явленіями тренія.

1. Рычагъ.

Условіе равновѣсія для двуплечаго рычага (фиг. 99, стр. 79) при дѣйствіи силы P , необходимой для равномернаго подъема груза Q , если радіусъ цапфы точки вращенія обозначить черезъ ρ , можно написать такъ:

$$Pr = Ql + Ga + (P + Q + G) f\rho$$

Слѣдовательно:

$$P = \frac{Ql + Ga + (G + Q) f\rho}{r - f\rho} \dots \dots \dots 120)$$

Подобнымъ же образомъ найдемъ величину силы P_1 , удерживающей грузъ Q отъ опусканія:

$$P_1 = \frac{Ql + Ga - (G + Q) f\rho}{r + f\rho} \dots \dots \dots 121)$$

2. Воротъ (фиг. 110, стр. 86).

Сила P (которая представляетъ собой давленіе на зубецъ, если, напр., колесо ворота радіуса R предположимъ зубчатымъ), при подъемѣ груза Q , должна преодолѣть какъ треніе цапфы, такъ и сопротивленіе сгибанію каната. Такъ какъ въ данномъ случаѣ происходитъ только навиваніе каната на валъ или на укрѣпленный на валу барабанъ, разматыванія же каната совершенно нѣтъ, то для сопротивленія сгибанію каната нужно принимать только половину значенія сопротивленія, приведеннаго въ уравненіи 116, стр. 112. Если G —вѣсъ ворота, ϱ —толщина каната, ρ — радіусъ цапфы, то для случая, когда $P \parallel Q$, получимъ слѣдующее условіе равновѣсія:

$$PR = Qw + (P + G + Q) f\rho + \frac{1}{2} \left(0,13 \frac{\varrho^2}{w} Q \right) w$$

или:

$$P = \frac{Qw + (G + Q) f\rho + \frac{1}{2} \cdot 0,13 \varrho^2 Q}{R - f\rho} \dots \dots \dots 122)$$

Сила P_1 , удерживающая грузъ отъ опусканія, равна:

$$P_1 = \frac{Qw - (G + Q) f\rho - \frac{1}{2} \cdot 0,13 \varrho^2 Q}{R + f\rho} \dots \dots \dots 123)$$

НБ УДУНТ
(ИПЪТ)

3. Блокъ.

а) Не подвижный блокъ. Если на фиг. 141, стр. 111, діаметръ цапфы блока обозначить через d , то треніе цапфы будетъ:

$$W = f(P + Q) = \simeq f \cdot 2Q$$

Условіе равновѣсія при равномерномъ поднятіи груза Q выразится такъ:

$$P \cdot R = f \cdot 2Q \cdot \frac{d}{2} + (Q + q_1) \cdot R$$

Отсюда необходимая двигающая сила:

$$P = \frac{f \cdot Q \cdot d + (Q + q_1) \cdot R}{R} \dots \dots \dots 124)$$

или вообще, согласно уравненію 117, стр. 117:

$$P = \mu Q = \frac{Q}{\eta}$$

У блоковъ для пеньковыхъ канатовъ коэффициентъ полезнаго дѣйствія или полезная работа зависитъ отъ діаметра каната \varnothing . Если въ уравненіе 124 значеніе для q_1 подставить изъ уравненія 116, стр. 112, то получимъ:

$$\eta = \frac{Q}{P} = \frac{1}{1 + f \cdot \frac{d}{R} + 0,13 \cdot \frac{\varnothing}{R} \cdot \varepsilon}$$

Если принять общеупотребительныя среднія значенія для блоковъ съ пеньковыми канатами:

$$R = 4\varepsilon; d = 0,8\varepsilon; R = 5d$$

то, при $f = 0,08$, изъ предыдущаго выраженія получимъ:

$$\eta = \frac{1}{1,016 + 0,0325\varepsilon} \dots \dots \dots 125)$$

Пользуясь этимъ уравненіемъ, получаемъ слѣдующія значенія для коэффициента η при различномъ діаметрѣ каната:

для $\varnothing = 1,6$ сент. :	$\eta = 0,936$
" " = 2,6 " :	" = 0,909
" " = 3,6 " :	" = 0,883
" " = 4,6 " :	" = 0,858
" " = 5,2 " :	" = 0,844

Отсюда получаемъ среднее значеніе: $\eta = 0,886 = \simeq 0,89$ (которое уже было выведено въ уравненіи 118, стр. 117).

Если принять общеупотребительныя среднія значенія для цѣпныхъ блоковъ:

$$R = 10\varepsilon; d = 3\varepsilon; R = \frac{10}{3}d$$

НБ УДАНТ
(ИПЕТ)

то изъ уравненій 124 и 115 получимъ:

$$\eta = \frac{Q}{P} = \frac{1}{1 + 0,08 \cdot 0,3 + 0,25 \cdot 0,01} = \approx 0,95$$

(то же, что и въ уравненіи 119, стр. 117).

Кoeffициентъ полезнаго дѣйствія для проволочно-канатныхъ блоковъ почти тотъ же самый, что и для цѣпныхъ блоковъ.

б) Передвижной блокъ (фиг. 113, стр. 90). Сила P , приложенная къ свободному концу каната, по уравненію 117 должна быть въ μ разъ больше, чѣмъ натяженіе неподвижно закрѣпленнаго конца каната; поэтому натяженіе это $= \frac{P}{\mu}$. Изъ условія равновѣсія:

$$P + \frac{P}{\mu} = Q$$

слѣдуетъ:

$$P = \frac{Q}{1 + \frac{1}{\mu}} \quad 126)$$

Если на фиг. 113 v и c —скорости силы и груза, то въ данномъ случаѣ коэффицентъ полезнаго дѣйствія или полезная работа равна:

$$\eta = \frac{Q \cdot c}{P \cdot v}$$

Такъ какъ по уравненію 73, стр. 91, $c = \frac{v}{2}$, то:

$$\eta = \frac{1 + \frac{1}{\mu}}{2} \quad \dots \dots \dots 127)$$

Значеніе величины $\frac{1}{\mu}$ здѣсь то же самое, что и у неподвижнаго блока. Поэтому, на основаніи уравненія 127, въ среднемъ имѣемъ:

для пеньковыхъ канатовъ: $\eta = \frac{1 + 0,89}{2} = 0,945$

для цѣпей: $\eta = \frac{1 + 0,95}{2} = 0,975$

Слѣдовательно, коэффицентъ полезнаго дѣйствія передвижнаго блока больше, чѣмъ неподвижнаго.

Точно такимъ же образомъ находимъ болѣе точныя значенія для пеньковыхъ канатовъ:

при $\delta = 1,6$ сантим.	: $\eta = 0,968$
" " = 2,6 "	: " = 0,954
" " = 3,6 "	: " = 0,941
" " = 4,6 "	: " = 0,929
" " = 5,2 "	: " = 0,922

НБ УДУНТ
(ИПbТ)

с) Неподвижный и передвижной блокъ (фиг. 114, стр. 90).
 Разсматриваемыя натяженія каната въ данномъ случаѣ равны: $\frac{P}{\mu}$ и $\frac{P}{\mu^2}$.
 Поэтому условіе равновѣсія для нижняго, передвижнаго блока будетъ:

$$\frac{P}{\mu} + \frac{P}{\mu^2} = Q,$$

или:

$$P = \frac{Q}{\frac{1}{\mu} \left(1 + \frac{1}{\mu} \right)}$$

Для полиспаста съ n передвижными и однимъ неподвижнымъ блокомъ (фиг. 115, стр. 91) имѣемъ:

$$P = \frac{Q}{\frac{1}{\mu} \left(1 + \frac{1}{\mu} \right)^n} \dots \dots \dots 128)$$

По уравненію 74, стр. 91, если не принимать во вниманіе сопротивленій:

$$P = \frac{Q}{2^n}$$

Отсюда коэффициентъ полезнаго дѣйствія:

$$\eta = \frac{P \text{ безъ сопротивл.}}{P \text{ съ сопротивл.}} = \frac{\frac{1}{\mu} \left(1 + \frac{1}{\mu} \right)^n}{2^n}$$

Если коэффициентъ полезнаго дѣйствія неподвижнаго блока $\frac{1}{\mu}$ обозначить черезъ η_1 , а передвижнаго $\frac{1 + \frac{1}{\mu}}{2}$ — черезъ η_2 , то полный коэффициентъ полезнаго дѣйствія будетъ:

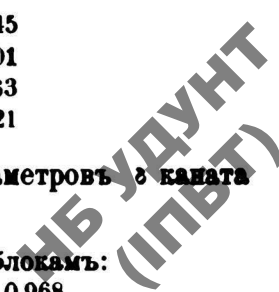
$$\eta = \eta_1 \cdot \eta_2^n \dots \dots \dots 129)$$

Если принять среднія значенія $\eta_1 = 0,89$ и $\eta_2 = \simeq 0,95$, то, на основаніи уравненія 129, получимъ слѣдующія среднія значенія для коэффициента полезнаго дѣйствія η полиспаста съ пеньковыми канатами:

при 1 подвижномъ блокѣ	: $\eta = 0,845$
„ 2 подвижныхъ блокахъ	: „ = 0,801
„ 3 „ „	: „ = 0,763
„ 4 „ „	: „ = 0,721

Болѣе точныя значенія для различныхъ діаметровъ δ каната вычисляются, напр., слѣдующимъ образомъ:

При $\delta = 1,6$ сантим. и $n = 3$ подвижнымъ блокамъ:
 по стр. 119: $\eta_1 = 0,936$; по стр. 120: $\eta_2 = 0,968$.



Слѣдовательно, по уравненію 129:

$$\eta = 0,936 \cdot 0,968^3 = 0,936 \cdot 0,907 = 0,849$$

При $\delta = 5,2$ сантим. и $n = 3$ подвижнымъ блокамъ:

по стр. 119: $\eta_1 = 0,844$; по стр. 120: $\eta_2 = 0,922$

Слѣдовательно, по уравненію 129):

$$\eta = 0,844 \cdot 0,922^3 = 0,844 \cdot 0,784 = 0,662$$

d) Въ обыкновенныхъ тали (фиг. 116, стр. 92) натяженія канатовъ 1, 2, 3, 4 соотвѣтственно будутъ: $\frac{P}{\mu}$, $\frac{P}{\mu^2}$, $\frac{P}{\mu^3}$, $\frac{P}{\mu^4}$. Слѣдовательно:

$$P \left(\frac{1}{\mu} + \frac{1}{\mu^2} + \frac{1}{\mu^3} + \frac{1}{\mu^4} \right) = Q,$$

или:

$$P \frac{1}{\mu^4} (1 + \mu + \mu^2 + \mu^3) = Q.$$

Полагая:

$$1 + \mu + \mu^2 + \mu^3 = s,$$

получимъ:

$$\mu + \mu^2 + \mu^3 + \mu^4 = \mu s$$

Вычитая верхнее равенство изъ нижняго, имѣемъ:

$$\mu^4 - 1 = (\mu - 1) s$$

или:

$$s = \frac{\mu^4 - 1}{\mu - 1}$$

Подставляя это значеніе вмѣсто ряда $1 + \mu + \mu^2 + \mu^3$, получимъ:

$$P \frac{1}{\mu^4} \left(\frac{\mu^4 - 1}{\mu - 1} \right) = Q,$$

слѣдовательно:

$$P = Q \frac{\mu^5 - \mu^4}{\mu^4 - 1}$$

Вообще для n подвижныхъ блоковъ:

$$P = Q \frac{\mu^{2n+1} - \mu^{2n}}{\mu^{2n} - 1} \dots \dots \dots 130)$$

Такъ какъ, по уравненію 76, стр. 92, не рассматривая сопротивленія, мы получили:

$$P = \frac{Q}{2n},$$

то коэффициентъ полезнаго дѣйствія будетъ:

$$\eta = \frac{\mu^{2n} - 1}{2n(\mu^{2n} + 1 - \mu^{2n})} = \frac{1}{2n\mu^{2n}} \cdot \frac{\mu^{2n} - 1}{\mu - 1} \dots \dots 131)$$

НЕ УДУНУТ
(ИПЪТ)

Если принять за среднія значенія: $\mu = 1,12$ для канатовъ и $\mu = 1,05$ для цѣпей, то, по уравненію 131, получимъ слѣдующую таблицу:

Количество подвижныхъ блоковъ.	Для пеньковыхъ канатовъ $\eta =$	Для цѣпей. $\eta =$
$n = 1$	0,844	0,927
$n = 2$	0,759	0,880
$n = 3$	0,685	0,848
$n = 4$	0,620	0,805

Болѣе точныя значенія для η , въ зависимости отъ діаметра каната, вычисляются слѣдующимъ образомъ:

Напр., при $\epsilon = 3,6$ сантим. по стр. 119:

$$\mu = \frac{1}{0,883} = 1,13$$

Тогда для тали съ $n = 3$ подвижными блоками, по уравненію 131, получимъ слѣдующее точное значеніе для коэффициента полезнаго дѣйствія:

$$\eta = \frac{1}{6 \cdot 1,13^6} \cdot \frac{1,13^6 - 1}{1,13 - 1} = 0,666$$

е) У дифференціального блока Вестона (Фиг. 144) условіе равновѣсія для нижняго блока напишется такъ:

$$K + \mu K = Q,$$

откуда слѣдуетъ:

$$K = \frac{Q}{1 + \mu}$$

Для верхнихъ блоковъ моментъ силы = $PR + K\epsilon$, моментъ груза = μKR .

А такъ какъ моментъ силы долженъ быть въ μ разъ больше момента груза, то:

$$PR + K\epsilon = \mu(\mu KR)$$

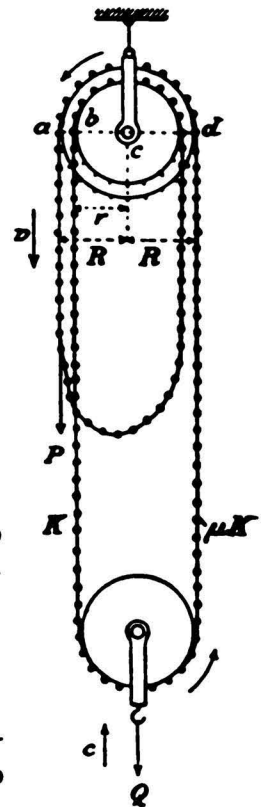
или:

$$P = K \cdot \frac{\mu^2 R - \epsilon}{R} = K \left(\mu^2 - \frac{\epsilon}{R} \right)$$

а если подставить сюда вышенайденное для K значеніе, то:

$$P = Q \frac{\mu^2 - \frac{\epsilon}{R}}{1 + \mu} \dots \dots \dots (132)$$

Фиг. 144.



НБУДУНТ (ІПЪТ)

Раньше, не принимая во внимание трения, мы имѣли уравненіе 78, стр. 98:

$$P = \frac{Q}{2} \left(1 - \frac{r}{R} \right)$$

Слѣдовательно, коэффициентъ полезнаго дѣйствія равенъ:

$$\eta = \frac{(1 + \mu) \left(1 - \frac{r}{R} \right)}{2 \left(\mu^2 - \frac{r}{R} \right)} \dots \dots \dots 133)$$

При $\mu = 1,05$ и $\frac{r}{R} = \frac{11}{12}$, имѣемъ:

$$\eta = \simeq 0,46.$$

4. Наклонная плоскость.

Если тѣло равномерно движется вверхъ по наклонной плоскости подѣ дѣйствіемъ силы P , направленной параллельно длинѣ наклонной плоскости (фиг. 145), то эта сила должна преодолѣть кромѣ составляющей силы тяжести $G \sin \alpha$ вѣса тѣла G , направленной внизъ, тоже параллельно пути, еще и силу тренія, какъ сопротивленіе движенію:

$$W = f N = f G \cos \alpha.$$

Поэтому:

$$P = G \sin \alpha + f G \cos \alpha *$$

или, если, согласно уравненію 91, стр. 104, подставить для f значеніе

$$\operatorname{tg} \varphi = \frac{\sin \varphi}{\cos \varphi} :$$

$$P = G \left(\sin \alpha + \frac{\sin \varphi}{\cos \varphi} \cos \alpha \right)$$

$$P = G \left(\frac{\sin \alpha \cos \varphi + \cos \alpha \sin \varphi}{\cos \varphi} \right)$$

$$P = G \frac{\sin (\alpha + \varphi)}{\cos \varphi}$$

Если тѣло движется равномерно внизъ по наклонной плоскости, то треніе дѣйствуетъ въ сторону силы P_1 (фиг. 146); слѣдовательно:

$$P_1 = G \sin \alpha - f G \cos \alpha$$

*) Вышеприведенное равенство:

$$P = G \sin \alpha + f G \cos \alpha$$

можно написать иначе:

$$P = G \cos \alpha (\operatorname{tg} \alpha + f),$$

при чемъ, при очень маломъ углѣ α , можно съ достаточной точностью принять:

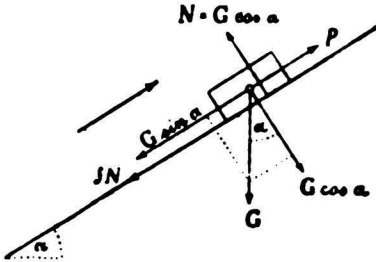
$$P = G (\operatorname{tg} \alpha + f)$$

НИ УДУНТ
(ПЬТ)

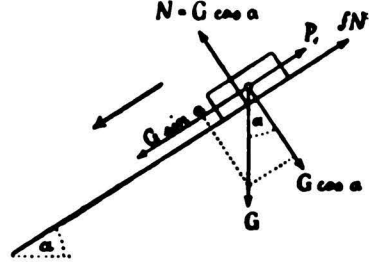
или:

$$P_1 = G \frac{\sin(\alpha - \varphi)}{\cos \varphi}$$

Фиг. 145.



Фиг. 146.



Если сила P действует горизонтально (фиг. 147), то получим следующее условие для равномерного движения вверх:

$$P \cos \alpha = G \sin \alpha + fN = G \sin \alpha + f(P \sin \alpha + G \cos \alpha)$$

или:

$$P = G \frac{\sin \alpha + f \cos \alpha}{\cos \alpha - f \sin \alpha}$$

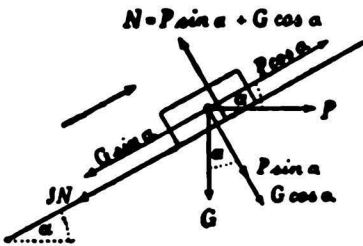
Если в этом выражении разделить числитель и знаменатель на $\cos \alpha$ и вместо f опять подставить его значение $\operatorname{tg} \varphi$, то получим;

$$P = G \frac{\operatorname{tg} \alpha + \operatorname{tg} \varphi}{1 - \operatorname{tg} \alpha \operatorname{tg} \varphi}$$

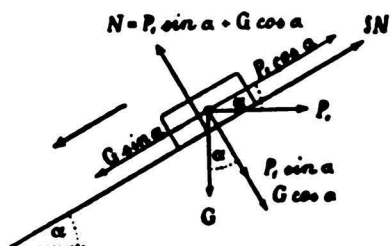
или:

$$P = G \operatorname{tg}(\alpha + \varphi) \dots \dots \dots 134)$$

Фиг. 147.



Фиг. 148.



Подобным же образом найдем условие для равномерного движения вниз (фиг. 148):

$$P_1 = G \operatorname{tg}(\alpha - \varphi) \dots \dots \dots 135)$$

Под действием силы, большей, чем P_1 , и меньшей, чем P , тело не произведет никакого движения ни вверх, ни вниз по наклонной плоскости.

5. Винтъ.

Такъ какъ винтъ, по 5, § 14, стр. 97 и сл., можно разсматривать какъ наклонную плоскость, обернутую вокругъ цилиндра, то уравненія 134 и 135 можно непосредственно примѣнить какъ условія равновѣсія для винта съ прямоугольной нарѣзкой, если подставить вмѣсто G преодолеваемый грузъ Q . Слѣдовательно:

$$P = Q \operatorname{tg} (\alpha \pm \varphi) \quad 136)$$

Умножая обѣ части этого равенства на средній радиусъ винта ρ и замѣняя моментъ $P\rho$ равнымъ ему моментомъ Kl , получимъ:

$$Kl = Q \rho \operatorname{tg} (\alpha \pm \varphi) \quad 137)$$

Знакъ $+$ берется въ томъ случаѣ, если грузъ Q направленъ прямо противоположно направленію равномерна-поступательнаго движенія винта; знакъ $-$ въ обратномъ случаѣ, т. е. когда направленіе поступательнаго движенія винта совпадаетъ съ направленіемъ груза Q .

По уравненію 85, стр. 99, не принимая во вниманіе тренія, мы имѣли:

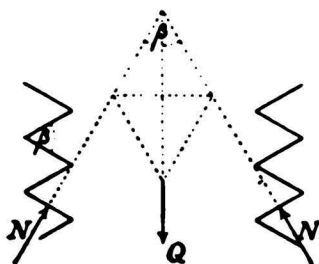
$$Kl = Q \rho \operatorname{tg} \alpha$$

Слѣдовательно, коэффициентъ полезнаго дѣйствія винта:

$$\eta = \frac{\operatorname{tg} \alpha}{\operatorname{tg} (\alpha + \varphi)} \quad 138)$$

У винта съ треугольной нарѣзкой (фиг. 149) грузъ Q вызываетъ сопротивленія (противодавленія), направленныя нормально къ нижней поверхности витковъ и распределяющіяся равномерно по всей длинѣ винтовой линіи (по всей окружности). Пусть равнодѣйствующая противодавленій, приходящихся на половину хода винта, будетъ N ;

Фиг. 149.



тогда силы N (соответствующія двумъ прилегающимъ другъ къ другу половинамъ хода винта) и сила Q лежатъ въ одной плоскости и находятся въ равновѣсіи. Если уголъ при вершинѣ винтовой нарѣзки обозначить черезъ β , то, такъ какъ силы N взаимно образуютъ тотъ же самый уголъ β , по фиг. 149:

$$\cos \frac{\beta}{2} = \frac{1/2 Q}{N}$$

НБ ЛИБР (ИПБ)

или:

$$N = \frac{Q}{2 \cos \beta/2}$$

При движеніи винта необходимо преодолѣть еще сопротивленіе тренія:

$$W = 2fN = \frac{fQ}{\cos \beta/2},$$

и если положить:

$$\frac{f}{\cos \beta/2} = f_1 = \operatorname{tg} \phi \quad 139)$$

то:

$$W = f_1 Q = Q \operatorname{tg} \phi$$

У винтовъ съ прямоугольной нарѣзкой, у которыхъ противо-
давленія N параллельны Q :

$$W = f Q = Q \operatorname{tg} \varphi$$

Поэтому уравненіе 137, выведенное для винта съ прямоугольной
нарѣзкой, можно непосредственно приложить къ винту съ треуголь-
ной нарѣзкой, замѣнивъ въ немъ $\operatorname{tg} \varphi$ большимъ значеніемъ $\operatorname{tg} \phi$.
Тогда получимъ:

$$Kl = Q\rho \operatorname{tg}(\alpha \pm \phi) = Q\rho \frac{\operatorname{tg} \alpha \pm \operatorname{tg} \phi}{1 \mp \operatorname{tg} \alpha \operatorname{tg} \phi}$$

Для винтовъ Витворта $\beta = 55^\circ$; слѣдовательно:

$$\cos \beta/2 = \cos 27\frac{1}{2}^\circ = 0,887$$

Слѣдовательно, по уравненію 139:

$$\operatorname{tg} \phi = \frac{f}{0,887} = 1,13 f = 1,13 \operatorname{tg} \varphi$$

Подставивъ эти значенія, получимъ для винта съ треугольной
нарѣзкой:

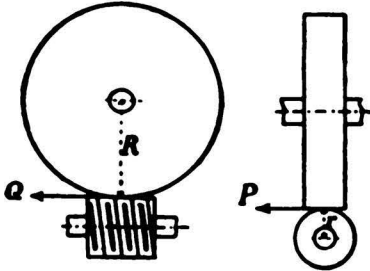
$$Kl = Q\rho \frac{\operatorname{tg} \alpha \pm 1,13 \operatorname{tg} \varphi}{1 \mp 1,13 \operatorname{tg} \alpha \operatorname{tg} \varphi} \quad \dots \dots \dots 140)$$

Треніе въ винтахъ съ треугольной нарѣзкой гораздо зна-
чительное, чѣмъ въ винтахъ съ прямоугольной нарѣзкой; поэтому они
менѣе употребительны для производства движенія.

Такъ называемая передача движенія посредствомъ безконеч-
наго винта, часто употребляемая въ качествѣ приспособленія для
подъема (винтъ съ винтовымъ колесомъ, червякъ съ винтовымъ коле-
сомъ, или безконечный винтъ), можетъ быть также непосредственно
сведена къ винту.

Если представить себѣ, что изъ гайки (достаточной глины) вырѣзана полоса, параллельная оси гайки, и гладкой стороной (т. е. наруж- кой наружу) намотана на цилиндри- ческій шкивъ, то получится винтовое колесо (фиг. 150).

Фиг. 150.



Если винтъ и винтовое колесо будутъ выполнены однимъ изъ различныхъ употребляемыхъ способовъ сцѣпленія зубчатыхъ колесъ съ зубчатыми рейками (винтъ получаетъ профиль рейки), то величина, обозначающая у одноходового винта ходъ

шагъ) винта (высоту нитки по оси винта) (ср. стр. 98) въ данномъ случаѣ называется шагомъ зацѣпленія t .

Не принимая во вниманіе сопротивленій тренія, имѣемъ, по уравненію 84, стр. 99:

$$P_0 = Q \operatorname{tg} \alpha$$

или, по фиг. 151:

$$P_0 = Q \frac{t}{2 r \pi}$$

Фиг. 151.

или, умножая числителя и знаменателя на R :

$$P = Q \frac{tR}{2 r \pi R} = \frac{QR}{r} \cdot \frac{t}{2R\pi}$$



А такъ какъ $\frac{2 R \pi}{t}$ (т. е. $\frac{\text{окружность}}{\text{шагъ}}$) = числу зубцовъ z колеса, то:

$$z = \frac{QR}{P_0 r} \dots \dots \dots 141)$$

Принимая же въ расчетъ сопротивленія тренія, по уравненію 136, стр. 126, получимъ:

$$P = Q \operatorname{tg} (\alpha + \varphi)$$

Тогда коэффициентъ полезнаго дѣйствія будетъ:

$$\eta = \frac{P_0}{P} = \frac{\operatorname{tg} \alpha}{\operatorname{tg} (\alpha + \varphi)} \dots \dots \dots 142)$$

Если въ уравненіе 141 вмѣсто P_0 подставить его значеніе изъ уравненія 142 ηP , то получимъ практическую формулу для числа зубцовъ винтового колеса:

$$z = \frac{1}{\eta} \cdot \frac{QR}{Pr} \dots \dots \dots 143)$$

Уравненіе 142 можно написать и иначе:

$$\eta = \frac{\operatorname{tg} \alpha (1 - \operatorname{tg} \alpha \operatorname{tg} \varphi)}{\operatorname{tg} \alpha + \operatorname{tg} \varphi}$$

НБ УДУНН
(ИПБ)

или при $\operatorname{tg} \varphi = f$:

$$\eta = \frac{\operatorname{tg} \alpha (1 - f \operatorname{tg} \alpha)}{\operatorname{tg} \alpha + f}$$

Если средний радиус r одноходового винта принять равным:

$$r = 1,6 t$$

то:

$$\operatorname{tg} \alpha = \frac{t}{2 r \pi} = \frac{1}{2 \cdot 1,6 \cdot 3,14} = 0,1.$$

Величина коэффициента трения f зависит от исполнения зубчатого привода (хорошо обработанные зубцы или необработанные) и прежде всего от смазывания его.

У аппаратов, стоящих на воздухѣ (какъ, напримѣръ, у орудійныхъ затворовъ), не особенно тщательно и непрерывно смазываемыхъ, коэффициентъ трения f надо принимать относительно большимъ. Въ данномъ случаѣ можно положить $f = 0,16$.

При этихъ значеніяхъ ($\operatorname{tg} \alpha = 0,1$ и $f = 0,16$) коэффициентъ полезнаго дѣйствія будетъ:

$$\eta = \frac{0,1 (1 - 0,16 \cdot 0,1)}{0,1 + 0,16} = 0,38$$

Если, кромѣ того, принято въ расчетъ треніе въ подшипникахъ (происходящее главнымъ образомъ отъ давленія по направленію оси винта), то полный коэффициентъ полезнаго дѣйствія всего зубчатого привода будетъ:

$$\eta = \simeq 0,25$$

Если передача посредствомъ безконечнаго винта, употребляемая въ качествѣ приспособленія для подъема, должна быть использована какъ средство для автоматической остановки, т. е. если опусканію поднятаго груза должно препятствовать сопротивленіе, то, по уравненію 136, стр. 126, должно быть:

$$0 = Q \operatorname{tg} (\alpha - \varphi)$$

слѣдовательно:

$$\operatorname{tg} \alpha \leq \operatorname{tg} \varphi \leq f.$$

Если за нормальное отношеніе принять $f = 0,1$, то:

$$\operatorname{tg} \alpha \leq \frac{1}{10}$$

или уголъ подъема одноходового винта:

$$\alpha \leq 5^{\circ} 40' \leq \simeq 6^{\circ}$$

НБ УДУНТ
(ИПБТ)

При $\operatorname{tg} \alpha = \frac{t}{2 r \pi} \leq \frac{1}{10}$ также получаемъ, какъ условіе для автоматической остановки:

$$r > \frac{10}{2 \pi} \cdot t \geq 1,6 t.$$

У винтовъ съ многократной наръзкой (у п-ходовыхъ винтовъ):

$$\operatorname{tg} \alpha = \frac{n t}{2 r \pi}$$

Число зубцовъ колеса здѣсь опредѣляется тѣмъ же самымъ способомъ, какъ и у одноходовыхъ винтовъ:

$$z = \frac{n}{\eta} \cdot \frac{Q R}{P r} \dots \dots \dots 144)$$

Кoeffициентъ полезнаго дѣйствія η (уравненіе 142) здѣсь значительно больше, чѣмъ у одноходовыхъ винтовъ, отчасти вслѣдствіе большаго угла подъема α , отчасти потому, что при употребленіи винтовъ съ многократной наръзкой смазка обыкновенно очень тщательная, и поэтому коэффицентъ тренія $f = \operatorname{tg} \varphi$ можетъ быть значительно меньше 0,1.

Напр., при $\alpha = 20^\circ$ и $f = \simeq 0,05$, соответствующемъ $\varphi = \simeq 3^\circ$, по уравненію 142, коэффицентъ полезнаго дѣйствія (безъ тренія въ подшипникахъ) равенъ:

$$\eta = \frac{\operatorname{tg} 20^\circ}{\operatorname{tg} 23^\circ} = \frac{0,364}{0,424} = \simeq 0,86$$

При передачѣ безконечнымъ винтомъ, постоянно бѣгущимъ въ маслѣ (какъ, напр., при электрическихъ передачахъ), въ зависимости отъ обстоятельствъ, f можетъ понизиться до 0,01.

6. Клинь.

Не принимая во вниманіе тренія, для $Q \perp AC$ или BC , согласно уравненію 87, стр. 101, имѣемъ:

$$P = 2 Q \sin \frac{\alpha}{2}$$

Но при вбиваніи клина проявляется съ обѣихъ сторонъ сопротивление тренія fQ (фиг. 152), которое прямопротивоположно направленію движенія клина. Равнодѣйствующая Q и fQ отклоняется отъ нормали къ AC или BC на величину угла тренія φ .

Поэтому необходимую для вбиванія клина силу P получимъ,

если въ уравненіе 87 вмѣсто $\frac{\alpha}{2}$ подставимъ значеніе $\left(\frac{\alpha}{2} + \varphi\right)$. Тогда, принявъ во вниманіе и треніе, получимъ:

$$P = 2 Q \sin \left(\frac{\alpha}{2} + \varphi\right) . \quad 145)$$

Послѣ прекращенія дѣйствія силы P , клинъ имѣетъ стремленіе двинуться обратно. Тогда сила тренія дѣйствуетъ въ обратномъ направленіи и для того, чтобы воспрепятствовать идти клину обратно, необходима сила P_1 , равная:

$$P_1 = 2 Q \sin \left(\frac{\alpha}{2} - \varphi\right) . \quad 146)$$

Если $\varphi > \frac{\alpha}{2}$, то P_1 — отрицательно, т. е. клинъ самостоятельно не выдвинется, и въ этомъ случаѣ, чтобы вытащить клинъ, нужно приложить силу:

$$P_2 = - P_1 = 2 Q \sin \left(\varphi - \frac{\alpha}{2}\right) \quad 147)$$

направленную прямопротивоположно силѣ P .

Задача 77. Пусть у рычага, приведеннаго въ задачѣ 49, стр. 84, радиусъ опорной цапфы $\rho = 0,6$ сантим. Опредѣлить P и P_1 , принявъ во вниманіе и треніе цапфъ ($f = 0,1$).

Рѣшеніе. По уравненію 120, стр. 118:

$$P = \frac{20 \cdot 100 + 6 \cdot 10 + (6 + 20) \cdot 0,1 \cdot 0,6}{40 - 0,1 \cdot 0,6} = 51,62 \text{ килогр.}$$

По уравненію 121:

$$P_1 = \frac{20 \cdot 100 + 6 \cdot 10 - (6 + 20) \cdot 0,1 \cdot 0,6}{40 + 0,1 \cdot 0,6} = 51,38 \text{ килогр.}$$

Задача 78. Опредѣлить P и P_1 у одноплечаго рычага, приведеннаго въ задачѣ 50, стр. 85, если $\rho = 1$ сантим. и $f = 0,1$.

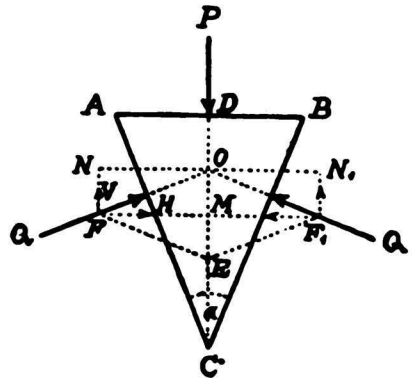
Рѣшеніе.

$$P = \frac{200 \cdot 12 - 5 \cdot 32 + (5 + 200) \cdot 0,1 \cdot 1}{80 - 0,1 \cdot 1} = 28,29 \text{ килогр.}$$

$$P_1 = \frac{200 \cdot 12 - 5 \cdot 32 + (5 + 200) \cdot 0,1 \cdot 1}{80 + 0,1 \cdot 1} = 27,78 \text{ кило гр.}$$

Задача 79. Если въ задачѣ 54, стр. 88, примемъ діаметръ каната $d = 2,8$ сантим., радиусъ цапфы $\rho = 1,8$ сантим. и вѣсъ колеса (включая барабанъ) $G = 200$ килогр., то какъ велика въ этомъ случаѣ, при $f = 0,1$, будетъ сила P , необходимая для подъема груза, а также сила P_1 , удерживающая грузъ отъ опусканія?

Фиг. 152.



Рѣшеніе. По уравненіямъ 122 и 123, стр. 118:

$$P = 105,3 \text{ килогр.}, P_1 = 94,7 \text{ килогр.}$$

Задача 80. Рѣшить предыдущія задачи 58—62, стр. 93 и 94, принявъ во вниманіе сопротивленіе тренія.

Рѣшеніе.

1. Для задачи 58, по уравненіямъ 126 и 127, стр. 120, необходимая сила тяги равна:

$$P = \frac{Q}{2 \eta}$$

Если для пеньковаго каната коэффициентъ полезнаго дѣйствія передвижнаго блока, согласно стр. 120: $\eta = 0,945$, то:

$$P = \frac{200 + 6}{2 \cdot 0,945} = 109 \text{ килогр.}$$

2. Для полиспада съ неподвижнымъ блокомъ въ задачахъ 59 и 60, по уравненіямъ 128 и 129, стр. 121, вообще можно написать:

$$P = \frac{Q}{2^n \cdot \eta}$$

Принимая же во вниманіе вѣсъ блока G , согласно примѣчанія на стр. 94, можно положить:

$$P = \frac{Q + (2^n - 1) G}{2^n \eta}$$

При $n = 3$ подвижнымъ блокамъ и $\eta = 0,763$, какъ средними значеніями для пеньковыхъ канатовъ, согласно стр. 121, получимъ:

$$P = \frac{400 + 7 \cdot 6}{8 \cdot 0,763} = \approx 72,5 \text{ килогр.}$$

3. Для тали, приведенномъ въ задачѣ 61, согласно уравненіямъ 130 и 131, стр. 122, вообще можно написать:

$$P = \frac{Q}{2 n \eta} \text{ или: } P = \frac{Q + G}{2 n \eta}$$

изъ этого слѣдуетъ:

$$Q = 2 n \eta \cdot P - G$$

При $P = 2 \cdot 75 = 150$ килогр., $G = 10$ килогр., $n = 4$ и $\eta = 0,62$ по таблицѣ, приведенной на стр. 123, получимъ:

$$Q = 2 \cdot 4 \cdot 0,62 \cdot 150 - 10 = 744 - 10 = 734 \text{ килогр.}$$

4. Для дифференціального блока Вестона, приведеннаго въ задачѣ 62, согласно уравненіямъ 132 и 133, стр. 123 и 124 принимая во вниманіе вѣсъ блока G , вообще можно написать:

$$P = \frac{Q + G}{2 \eta} \cdot \left(1 - \frac{r}{R}\right)$$

или:

$$Q = \frac{2\eta \cdot P}{1 - \frac{r}{R}} - G$$

При $P = 50$ килогр., $G = 6$ килогр., $\frac{r}{R} = \frac{11}{12}$ и $\eta = 0,46$ согласно стр. 124, имѣемъ:

$$Q = 552 - 6 = 546 \text{ килогр.}$$

Задача 81. На винтъ, со среднимъ радиусомъ $\rho = 2,4$ сантим. и высотой хода $h = 1$ сантим., насаженъ одноплечій рычагъ, длиною 40 сантим.; на концъ послѣдняго приложена сила $K = 32$ килогр. Какой грузъ Q можно поднять, если онъ дѣйствуетъ по направленію оси винта?

Рѣшеніе: Изъ:

$$\operatorname{tg} \alpha = \frac{h}{2\rho\pi} = \frac{1}{15,08} = 0,066$$

имѣемъ:

$$\alpha = \sphericalangle 3^{\circ} 50'$$

При $f = \operatorname{tg} \varphi = 0,08$ (слѣдовательно, $\varphi = 4^{\circ} 30'$):

$$\alpha + \varphi = 8^{\circ} 20'$$

$$\operatorname{tg} (\alpha + \varphi) = 0,146$$

и по уравненію 137, стр. 126:

$$32 \cdot 40 = Q \cdot 2,4 \cdot 0,146$$

откуда:

$$Q = \frac{32 \cdot 40}{2,4 \cdot 0,146} = \sphericalangle 3650 \text{ килогр.}$$

Безъ тренія имѣли бы, согласно уравненію 85, стр. 99:

$$32 \cdot 40 = Q \cdot 2,4 \cdot 0,066$$

или:

$$Q = \frac{32 \cdot 40}{2,4 \cdot 0,066} = \sphericalangle 8080 \text{ килогр.}$$

Поэтому коэффициентъ полезнаго дѣйствія:

$$\eta = \frac{3650}{8080} = 0,45$$

Задача 82. При помощи винтового пресса (фиг. 153) требуется пронавести давленіе $Q = 12\,000$ килогр.

Дано: наружный радиусъ винта: $r = 4$ сантим.
внутренній радиусъ винта: $r_1 = 3,2$ сантим.
высота хода винта: $h = 1,6$ сантим.

Средній радиусъ винта равенъ:

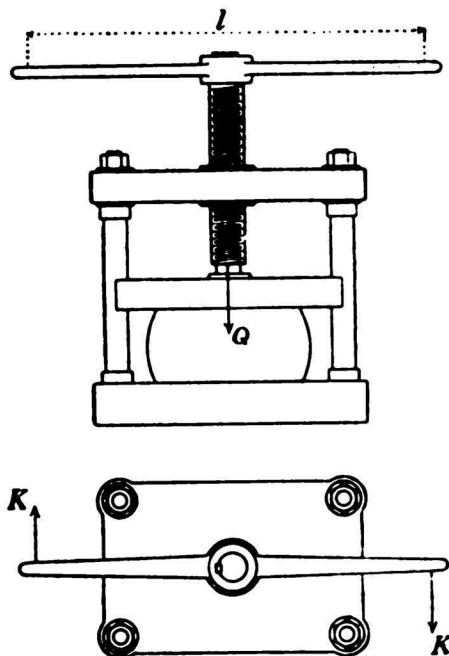
$$\rho = \frac{r + r_1}{2} = \frac{4 + 3,2}{2} = 3,6 \text{ сантим.}$$

НБ УДУНТ
(ИПБТ)

Радиусъ нижней цапфы $\rho_1 = 3$ сантим.

Вращение винта производится при помощи насаженного сверху на винтъ двулучаго рычага, длиною $l = 2$ миллим., на концахъ котораго дѣйствуютъ силы K . Определить величину силъ K .

Фиг. 153.



Рѣшеніе. При завинчиваніи шпинделя съ плоской рѣзью у цапфы, опирающейся на нажимную доску съ силою Q , проявляется, согласно уравненію 102, стр. 106, моментъ силы тренія:

$$M = \frac{1}{2} f_1 Q \rho_1$$

Его нужно преодолѣть моментомъ Kl ; поэтому, согласно уравненію 137, стр. 126, получимъ:

$$Kl = Q [\rho \operatorname{tg} (\alpha + \varphi) + \frac{1}{2} f_1 \rho_1]$$

Уголь α найдется изъ:

$$\operatorname{tg} \alpha = \frac{h}{2 \rho \pi} = \frac{1,6}{22,62} = 0,07$$

$$\alpha = 4^\circ$$

При $f = \operatorname{tg} \varphi = 0,1$, уголь $\varphi = \simeq 6^\circ$ слѣдовательно:

$$\alpha + \varphi = 10^\circ$$

$$\operatorname{tg} (\alpha + \varphi) = 0,176$$

Если коэффициентъ тренія цапфы $f_1 = 0,15$, то имѣемъ:

$$Kl = 12\,000 (3,6 \cdot 0,176 + \frac{1}{2} \cdot 0,15 \cdot 3) = \simeq 10\,300 \text{ килогр.}$$

Слѣдовательно:

$$K = \frac{10\,300}{200} = 51,5 \text{ килогр.}$$

Безъ тренія, согласно уравненію 85, стр. 99, имѣли бы:

$$K = \frac{Q \rho \operatorname{tg} \alpha}{l} = \frac{12\,000 \cdot 3,6 \cdot 0,07}{200} = 15,1 \text{ килогр.}$$

Слѣдовательно, коэффициентъ полезнаго дѣйствія равенъ

$$\eta = \frac{15,1}{51,5} = 0,29$$

Коэффициентъ полезнаго дѣйствія можно также получить изъ отношенія работы груза къ работѣ силы. При одномъ оборотѣ винта грузъ Q проходитъ путь h (=высотѣ хода), а сила $2K$ — путь $l\pi$; слѣдовательно:

$$\eta = \frac{Q h}{2 Kl \pi} = \frac{12\,000 \cdot 1,6}{2 \cdot 51,5 \cdot 200 \cdot 3,14} = 0,29 \text{ (какъ выше).}$$

Строго говоря, еще проявляется сопротивленіе тренія между нажимной доской и направляющими столбами, но оно такъ незначительно, что его можно совсѣмъ не принимать во вниманіе.

Задача 83. Требуется поднять груз $G = 1200$ килогр. (напр. у шитового затвора) при помощи приспособления, состоящего из зубчатой рейки и безконечного винта, т. е. винта съ винтовымъ колесомъ (фиг. 154).

Дано: радиусъ передачи: $w = 7,5$ сантим.

радиусъ рукоятки у винтового вала: $l = 40$ сантим.

сила, приложенная къ рукояткѣ: $K = 20$ килогр.

Опредѣлить число зубцовъ z винтового колеса.

Рѣшеніе. Если принять коэффициентъ полезнаго дѣйствія всей передачи посредствомъ безконечнаго винта равнымъ $\eta = 0,25$, то, по уравненію 143, стр. 128:

$$z = 4 \frac{Q R}{P r}$$

Изъ фиг. 154:

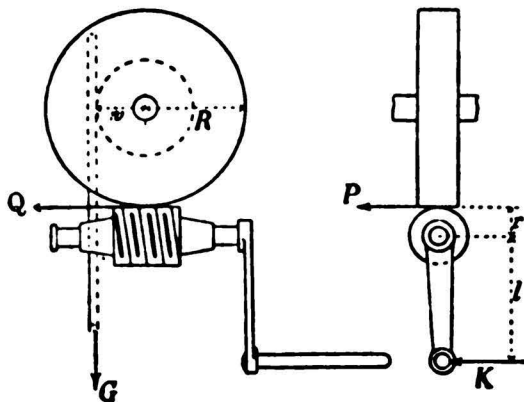
$$Q R = G w = 1200 \cdot 7,5 = 9000 \text{ килогр.сантим.}$$

$$P r = K l = 20 \cdot 40 = 800 \text{ килогр.сантим.}$$

Слѣдовательно:

$$z = \frac{4 \cdot 9000}{800} = 45 \text{ зубцовъ.}$$

Фиг. 154.



Задача 84. Если у клина, приведеннаго въ задачѣ 66, стр. 101, принять во вниманіе треніе и положить коэффициентъ тренія $f = 0,15$, то какова въ этомъ случаѣ будетъ сила P ?

Рѣшеніе. Изъ:

$$\sin \frac{\alpha}{2} = \frac{2}{32} = 0,0625$$

слѣдуетъ:

$$\frac{\alpha}{2} = \simeq 3^\circ 30'$$

Кромѣ того, изъ:

$$f = \operatorname{tg} \varphi = 0,15$$

слѣдуетъ:

$$\varphi = 8^\circ 30'$$

НБ УДУНТ
(ИПЪТ)

Поэтому:

$$\frac{\alpha}{2} + \varphi = 12^\circ; \varphi - \frac{\alpha}{2} = 5^\circ$$

Тогда, согласно уравнению 145, стр. 131, будеть:

$$P = 2 \cdot 500 \cdot \sin 12^\circ = 2 \cdot 500 \cdot 0,2079 = \sim 208 \text{ килогр.}$$

Для вытаскивания клина, согласно уравнению 147, необходима сила:

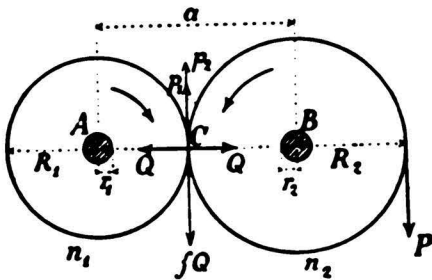
$$P_2 = 2 \cdot 500 \cdot \sin 5^\circ = 2 \cdot 500 \cdot 0,0871 = \sim 87 \text{ килогр.}$$

§ 17.

Трущаяся (фрикционные) колеса.

Вращение одного вала А может быть передано на другой валъ В при помощи насаженных на нихъ шкивовъ или колесъ (фиг. 155), соприкасающихся между собою въ точкѣ С и производящихъ другъ на друга давленіе Q. Происходящее при этомъ трение гладкихъ поверхностей колесъ и служитъ для передачи силы.

Фиг. 155.



Чтобы вполне обезпечить передачу вращенія, необходимо устранить скольженіе по окружностямъ шкивовъ, а потому скорости

на окружностяхъ обонхъ колесъ должны быть равны. Слѣдовательно:

$$v = \frac{2 R_1 \pi n_1}{60} = \frac{2 R_2 \pi n_2}{60}$$

Отсюда отношеніе передаточныхъ колесъ:

$$i = \frac{n_1}{n_2} = \frac{R_2}{R_1} \dots \dots \dots 148)$$

Если даны разстояніе между осями валовъ а и отношеніе передачи i, то радиусы колесъ можно вычислить слѣдующимъ образомъ:

$$\begin{aligned} R_1 + R_2 &= a \\ R_2 &= i R_1 \end{aligned}$$

откуда:

$$R_1 = \frac{a}{i + 1}; R_2 = \frac{i a}{i + 1} *) \dots \dots \dots 149)$$

*) Тѣ же результаты получатся и для зубчатыхъ колесъ (съ наружнымъ зацепленіемъ).

Если P — преодолеваемое сопротивление, проявляющееся на окружности колеса B (ведомага), тогда трение, являющееся результатом давления Q , должно быть по крайней мере $fP = R$; следовательно:

$$fQ \geq P$$

или:

$$Q \geq \frac{P}{f} \dots \dots \dots 150)$$

Сюда можно подставить:

- $f = 0,10-0,15$ для чугуна по чугуну.
- $f = 0,15-0,20$ „ бумаги „ „
- $f = 0,20-0,25$ „ кожи „ „
- $f = 0,25-0,30$ „ дерева „ „

Меньшія значенія при этомъ относятся къ гладкимъ, покрытымъ жиромъ или саломъ, поверхностямъ тренія.

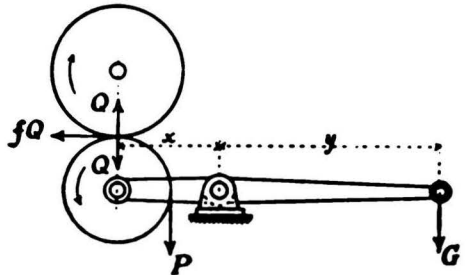
Силу Q можно опредѣлить при помощи особаго пружиннаго приспособленія или при помощи противовѣса G (фиг. 156). Необходимая величина ея опредѣлится изъ:

$$G \cdot y = Q \cdot x$$

Фиг. 156.

откуда:

$$G = Q \frac{x}{y}$$



Если колеса сильно прижаты другъ къ другу, то появится значительное трение въ цапфахъ. Моменты ихъ, если радиусы валовъ обозначить черезъ r_1, r_2 и коэффициентъ тренія цапфъ — черезъ f_1 , согласно уравненію 94, стр. 104, будутъ равны:

$$M_1 = f_1 Q r_1 ; \quad M_2 = f_1 Q r_2$$

Для ихъ преодоленія къ окружностямъ колесъ должны быть приложены силы:

$$P_1 = \frac{f_1 Q r_1}{R_1} ; \quad P_2 = \frac{f_1 Q r_2}{R_2}$$

следовательно, въ суммѣ имѣемъ:

$$P_1 + P_2 = f_1 Q \left(\frac{r_1}{R_1} + \frac{r_2}{R_2} \right) \dots \dots \dots 151)$$

Эта величина представляетъ потерю въ работѣ отъ тренія цапфъ, выраженную по отношенію къ окружности колесъ. Отношеніе этой потери къ силѣ P будетъ:

$$\frac{P_1 + P_2}{P} = \frac{f_1 Q}{P} \left(\frac{r_1}{R_1} + \frac{r_2}{R_2} \right)$$

НБ ЦУМТ (ИПВТ)

или, при $Q = \frac{P}{f}$:

$$\frac{P_1 + P_2}{P} = \frac{f_1}{f} \left(\frac{r_1}{R_1} = \frac{r_2}{R_2} \right) \dots \dots \dots 152)$$

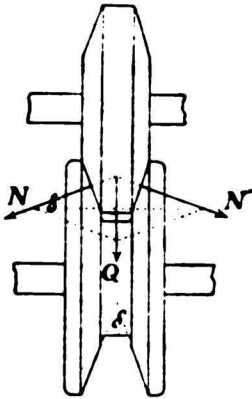
Если вмѣсто P даны число лошадиныхъ силъ и число оборотовъ обонхъ валовъ, то, по уравненію 19, стр. 26, найдемъ:

$$P = 71\,620 \frac{1}{R} \cdot \frac{N}{n}$$

Причемъ значенія R (въ сантиметрахъ) и n надо подставить или для ведущаго, или для рабочаго вала.

Чтобы получить возможно меньшее давленіе Q , часто дѣлають трущія колеса (жельзо по жельзу) съ углубленіями (гнѣздами) (фиг. 157). Тогда:

Фиг. 157.



$$\frac{Q}{2} = N \sin \frac{\delta}{2}$$

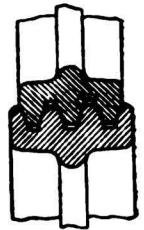
Фиг. 158.

или:

$$N = \frac{Q}{2 \sin \frac{\delta}{2}}$$

Отсюда сила тренія:

$$2 fN = \frac{Q f}{\sin \frac{\delta}{2}}$$



которая опять должна быть по меньшей мѣрѣ $= P$, откуда слѣдуетъ:

$$Q \geq \frac{P}{f} \sin \frac{\delta}{2} \dots \dots \dots 153)$$

Уголъ δ обыкновенно $= 30^\circ$; слѣдовательно:

$$\sin \frac{\delta}{2} = \sin 15^\circ = 0,26$$

Тогда необходимое давленіе Q у колесъ съ углубленіями имѣть величину, равную $\frac{1}{4}$ того, которое необходимо при цилиндрическихъ колесахъ. Однако это достоинство представляетъ въ то же время громадное неудобство въ томъ отношеніи, что происходитъ сильное изнашивание углубленій. Чтобы изнашивание было не такъ велико, дѣлають нѣсколько углубленій (до 6), съ глубиной зацѣпленія около 1—1,2 сантим. (фиг. 158).

Задача 85. Требуется передать $N = 4$ лощ. силы съ вала A на валь B при помощи фрикціонныхъ колесъ. Определить необходимое давленіе Q .

Дано: расстояние между осями валовъ $a = 60$ сантим.

„ ведущій валъ А дѣлаетъ $n_1 = 120$ оборотовъ въ минуту

„ рабочий „ В „ $n_2 = 80$ „ „ „

Слѣдовательно:

$$i = \frac{n_1}{n_2} = \frac{120}{80} = \frac{3}{2}$$

Рѣшеніе. По уравненію 149 радиусы колесъ равны:

$$R_1 = \frac{60}{\frac{3}{2} + 1} = 24 \text{ сантим.}$$

$$R_2 = \frac{\frac{3}{2} \cdot 60}{\frac{3}{2} + 1} = 36 \text{ сантим.}$$

Подставляя въ уравненіе 19, стр. 26, $R_2 = 36$ и $n_2 = 80$ (для рабочего вала), получаемъ:

$$P = 71\,620 \cdot \frac{1}{36} \cdot \frac{4}{80} = \simeq 100 \text{ килогр.}$$

То же самое получимъ послѣ подстановки $R_1 = 24$ и $n_1 = 120$ (для ведущаго колеса).

Для преодоленія тренія цапфъ, при $r_1 = r_2 = 3$ сантим., $f = 0,125$ (среднее значеніе для желѣза по желѣзу) и $f_1 = 0,08$, по уравненію 152, необходимо:

$$P_1 + P_2 = 100 \cdot \frac{0,08}{0,125} \cdot \left(\frac{3}{24} + \frac{3}{36} \right) = \simeq 14 \text{ килогр.,}$$

такъ что полное сопротивленіе на окружности колесъ достигаетъ:

$$P_1 = P + (p_1 + p_2) = 100 + 14 = 114 \text{ килогр.}$$

Для гладкихъ фрикціонныхъ колесъ по уравненію 150:

$$Q = \frac{P_1}{f} = \frac{114}{0,125} = 912 \text{ килогр.}$$

Для колесъ съ углубленіями, при $\delta = 30^\circ$ ($\sin \frac{\delta}{2} = 0,26$), по уравненію 153, необходимо лишь:

$$Q = 0,26 \cdot 912 = \simeq 237 \text{ килогр.}$$

Эти давленія Q вполне достаточны, чтобы воспрепятствовать скольженію по окружности колесъ; поэтому они принимаются за нижній предѣлъ и должны для безопасности на практикѣ повышаться (такъ какъ скольженія ни въ коемъ случаѣ нельзя допускать).

§ 18.

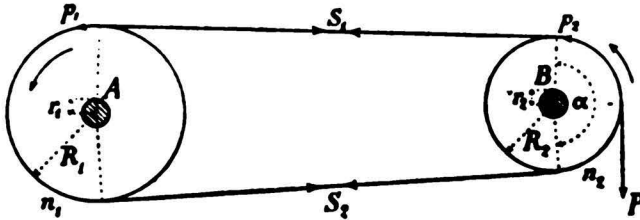
Ременные шкивы.

Ременные шкивы имѣютъ цѣлью передавать вращеніе одного вала А на другой, главный, большею частью параллельный, валъ В, если расстояние между ними настолько велико, что не позволяетъ употребить колеса, непосредственно соприкасающіяся (фрикціонныя или зуб-

чатых колеса). При этомъ для передачи силы съ одного вала на другой служить ремень, облегающій съ известнымъ натяженіемъ шкивы и тѣмъ самымъ производящій необходимое треніе по окружности шкивовъ.

Пусть (фиг. 159) А — ведущій шкивъ, В — ведомый, Р — преодолеваемое сопротивление на окружности ведомаго шкива.

Фиг. 159.



Ведущій ремень тотъ, который набѣгаетъ на ведущій шкивъ, ведомый ремень тотъ, который сбѣгаетъ съ ведущаго шкива.

Для натяженій ремня примемъ слѣдующія обозначенія:

- S_1 — натяженіе ведущаго ремня
- S_2 — " ведомаго "
- S_0 — " ремня въ покоѣ.

Принимается, что натяженіе S_0 ремня въ покоѣ почти согласуется съ арифметическимъ среднимъ изъ натяженій S_1 и S_2 движущагося ремня; слѣдовательно:

$$S_1 + S_2 = 2 S_0 \dots \dots \dots 154)$$

Условіе равновѣсія для ведомаго шкива во время движенія будетъ :

$$S_1 - S_2 = P \dots \dots \dots 155)$$

Изъ обонхъ этихъ уравненій слѣдуетъ:

$$\left. \begin{aligned} S_1 &= S_0 + \frac{1}{2} P \\ S_2 &= S_0 - \frac{1}{2} P \end{aligned} \right\} \dots \dots \dots 156)$$

Натяженіе S_0 должно приниматься по величинѣ такимъ, чтобы при движеніи, когда уже дѣйствуютъ натяженія S_1 и S_2 , никакого скольженія ремня не было. Для этого существуетъ условіе:

$$S_2 \cdot e^{f\alpha} \geq S_1 \dots \dots \dots 157)$$

гдѣ e — основаніе натуральныхъ логарифмовъ ($e = 2,71828 \dots$), f — коэффициентъ тренія между ремнемъ и шкивомъ и α — уголъ обхваченной канатомъ дуги малаго шкива.

Изъ уравненія 157 слѣдуетъ:

$$S_2 e^{f\alpha} - S_2 \geq S_1 - S_2$$

НБ УНИВЕРСИТЕТ
(ИПБ)

или, такъ какъ $S_1 - S_2 = P$:

$$S_2(e^{f\alpha} - 1) \geq P$$

такъ что для натяженія S_2 получимъ:

$$S_2 \geq P \frac{1}{e^{f\alpha} - 1} \dots \dots \dots 158)$$

Тогда по уравненію 155 имѣемъ:

$$S_1 > P \frac{e^{f\alpha}}{e^{f\alpha} - 1} \dots \dots \dots 159)$$

и по уравненію 154:

$$S_0 \geq \frac{P}{2} \cdot \frac{e^{f\alpha} + 1}{e^{f\alpha} - 1} \dots \dots \dots 160)$$

При равныхъ шкивахъ (отношеніе передачи $i = 1$) $\alpha = \pi = 3,14$.
Для кожаныхъ приводныхъ ремней на желѣзныхъ шкивахъ ($f = 0,28$)
имѣемъ:

$$e^{f\alpha} = 2,718 \dots \dots 0,28 \cdot 3,14 \dots \dots = 2,4$$

Слѣдовательно:

$$S_0 \geq \frac{P}{2} \cdot \frac{2,4 + 1}{2,4 - 1} \geq 1,215 P \dots \dots \dots 161)$$

На практикѣ при небольшихъ скоростяхъ ремня ($v < 10$ м.) для
кожаныхъ ремней на желѣзныхъ шкивахъ принимаютъ:

$$S_0 = 1,5 P$$

Слѣдовательно, по уравненію 156:

$$S_1 = 2P; \quad S_2 = P \dots \dots \dots 162)$$

Для кожаныхъ ремней на деревянныхъ шкивахъ (при $f = 0,47$ и
 $e^{f\alpha} = 4,38$):

$$S_0 \geq 0,8 P$$

На практикѣ принимаютъ:

$$S_0 = P$$

Слѣдовательно, по уравненію 156:

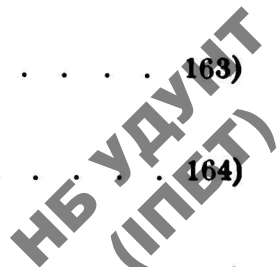
$$S_1 = 1,5 P; \quad S_2 = 0,5 P \dots \dots \dots 163)$$

Для передачи движенія проволочными канатами:

$$S_1 = 2 P; \quad S_2 = P \dots \dots \dots 164)$$

Для передачи движенія пеньковыми канатами:

$$S_1 = \frac{5}{3} P; \quad S_2 = \frac{2}{3} P \dots \dots \dots 165)$$



Валы получаютъ давление $S_1 + S_2 = 2 S_0$. Потеря силы вследствие тренія цапфъ здѣсь рассчитывается точно такъ же, какъ и у фрикціонныхъ колесъ (§ 17).

Отношеніе этой потери къ силѣ P (ср. уравненіе 150, стр. 137), будетъ:

$$\frac{P_1 + P_2}{P} = f_1 \frac{e^{f\alpha} + 1}{e^{f\alpha} - 1} \cdot \left(\frac{r_1}{R_1} + \frac{r_2}{R_2} \right) \dots \dots \dots 166)$$

Задача 86. При помощи ремня требуется съ вала A на валъ B передать $N = 3$ лошадины силы, при $i = 1$; слѣдовательно, $\alpha = \pi = 3,14$.

Дано:

$$\begin{aligned} R_1 &= R_2 = 36 \text{ сантим.}, \\ r_1 &= r_2 = 2,5 \text{ сантим.}, \\ n_1 &= n_2 = 80 \end{aligned}$$

Принято: $f = 0,28$ (для кожаного ремня на чугунномъ шкивѣ) и коэффициентъ тренія цапфъ $f_1 = 0,08$.

Требуется найти натяженія ремня.

Рѣшеніе. По уравненію 19, стр. 26:

$$P = 71\,620 \cdot \frac{1}{36} \cdot \frac{3}{80} = \simeq 75 \text{ килогр.}$$

Для преодоленія тренія цапфъ при $e^{f\alpha} = 2,4$, по уравненію 166, необходимо:

$$P_1 + P_2 = 75 \cdot 0,08 \cdot \frac{2,4 + 1}{2,4 - 1} \left(\frac{2,5}{36} + \frac{2,5}{36} \right) = \simeq 2 \text{ килогр.}$$

Поэтому полное сопротивленіе по окружности шкивовъ будетъ:

$$P_1 = P + (P_1 + P_2) = 75 + 2 = 77 \text{ килогр.}$$

Тогда, по уравненію 160, нижній предѣлъ для натяженія ремня находится въ покоѣ:

$$S_0 = \frac{77}{2} \cdot \frac{2,4 + 1}{2,4 - 1} = 93,5 \text{ килогр.}$$

Наименьшія значенія натяженія ведущаго и ведомаго ремней по уравненіямъ 159 и 158 будутъ:

$$S_1 = 77 \cdot \frac{2,4}{2,4 - 1} = 132 \text{ килогр.}$$

$$S_2 = 77 \cdot \frac{1}{2,4 - 1} = 55 \text{ килогр.}$$

НБ УДУНТ
(ИПЪТ)

§ 19.

Тормоза съ тормазною полосой (ленточные тормоза).

Въ каждой подъемной машинѣ (воротъ, кранъ и т. д.) должно быть тормазное приспособленіе, служащее для того, чтобы послѣ разобщенія передачи, находящейся на валу рукоятки, медленно и съ равномерной скоростью опустить поднятый грузъ.

На барабанный валъ (или на валъ передаточнаго зубчатаго привода у лебедокъ, поднимающихъ тяжелые грузы) надѣваютъ гладко обточенный съ наружной стороны шкивъ, вокругъ котораго обертываютъ тонкую ленту изъ кованаго желѣза.

Если затѣмъ, при помощи рычажнаго приспособленія, стянуть концы этой ленты, то она вызоветъ на стянутой окружности шкива нормальныя давленія. Вслѣдствіе этого появятся сопротивленія тренія, противодѣйствующія вращенію шкива и могущія при достаточной величинѣ уравновѣсить моментъ груза.

Если S_1 и S_2 (фиг. 160) — натяженія обонхъ концовъ тормазной полосы, то сумма сопротивленій тренія = $S_1 - S_2$.

Слѣдовательно, для равновѣсія должно быть:

$$(S_1 - S_2) R = Qw \quad \dots \quad 167)$$

По уравненію 157, стр. 140:

$$S_1 = S_2 e^{f\alpha}$$

Слѣдовательно:

$$S_1 - S_2 = S_2 (e^{f\alpha} - 1)$$

или уравненіе 167 принимаетъ видъ:

$$S_2 (e^{f\alpha} - 1) R = Qw \quad \dots \quad 168)$$

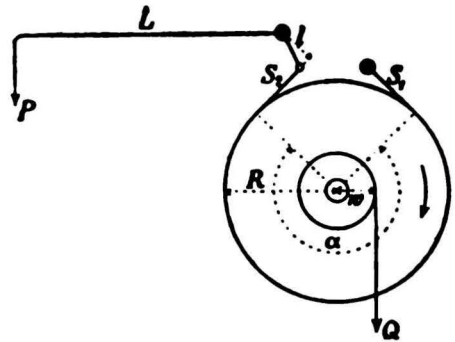
Относительно колѣнчатаго рычага будемъ имѣть:

$$PL = S_2 l$$

или:

$$P = S_2 \frac{l}{L}$$

Фиг. 160.



НБ УДУНТ
(ИПБТ)

Если сюда подставить вмѣсто S_2 его значеніе изъ уравненія 168, то получимъ:

$$P = \frac{Qw}{R} \cdot \frac{1}{L} \cdot \frac{1}{e^{f\alpha} - 1} \dots \dots \dots 169)$$

P представляетъ силу рабочаго, каковую можно принять равной приблизительно 80 килогр. Моментъ груза Qw —данъ; радіусъ R тормазнаго шкива берутъ обыкновенно нѣсколько меньшимъ, чѣмъ радіусъ зубчатаго колеса, сидящаго на томъ же валу. Длину колѣна рычага l дѣлаютъ настолько малой, насколько практически это возможно (около 6 сантим.), такъ что неизвѣстной величиной въ уравненіи 169 остается только длина другого колѣна рычага L . Для опредѣленія ея получимъ:

$$L = \frac{Qw}{P} \cdot \frac{1}{R} \cdot \frac{1}{e^{f\alpha} - 1} \dots \dots \dots 170)$$

Коэффициентъ тренія между тормазной лентой и шкивомъ (кованное желѣзо по чугуну) можно принять:

$$f = 0,18 \text{ безъ смазки,}$$
$$f = 0,1 \text{ со смазкой}$$

Уголь, образуемый стянутой тормазной лентой, составляетъ приблизительно:

$$\alpha = \frac{3}{4} \cdot 2\pi = \frac{3}{2} \cdot 3,14 = 4,7$$

Для этихъ значеній будемъ имѣть:

$$e^{f\alpha} = 2,33; \text{ слѣдовательно: } \frac{1}{e^{f\alpha} - 1} = 0,75 \text{ безъ смазки,}$$
$$e^{f\alpha} = 1,6; \text{ слѣдовательно: } \frac{1}{e^{f\alpha} - 1} = 1,67 \text{ со смазкой.}$$

Задача 87. Дано, напр.: $Qw = 12\,000$ килогр.сантим.; $P = 30$ килогр.; $R = 25$ сантим.; $l = 6$ сантим.;

$$\frac{1}{e^{f\alpha} - 1} = 0,75.$$

Найти длину колѣна L .

Рѣшеніе. Согласно уравненію 170:

$$L = \frac{12\,000 \cdot 6}{30 \cdot 25} = 0,75 = 72 \text{ сантим.}$$

НБ УДУНТ
(ИПЪТ)

ГЛАВА Ш.

Ученіе о движеніи твердыхъ тѣлъ, въ связи съ разсмотрѣніемъ его причинъ (динамика твердыхъ тѣлъ).

§ 20.

Движеніе по наклонной плоскости.

Если тѣло, масса котораго m , находится на плоскости $AC = l$ (фиг. 161), наклоненной къ горизонтальной линіи подъ угломъ α , то вѣсъ этого тѣла $G = mg$ разлагается на составляющія $N \perp AC$ и $P \parallel AC$, изъ которыхъ первая уничтожается противодавленіемъ наклонной плоскости, а вторая, не принимая во вниманіе могущихъ появиться сопротивленій (тренія, сопротивленіе воздуха), сообщитъ тѣлу равноѣрно-ускоренное движеніе. Величину ускоренія получимъ изъ уравненія 13, стр. 16:

$$p = \frac{P}{m}$$

Изъ подобія треугольниковъ DES и ABC слѣдуетъ:

$$\frac{SD}{SE} = \frac{BC}{AC} \text{ или: } \frac{P}{mg} = \frac{h}{l}$$

поэтому:

$$P = mg \frac{h}{l}$$

Для ускоренія же найдемъ значеніе:

$$p = g \frac{h}{l} \dots \dots \dots 171)$$

Уравненіе 171 можно написать и иначе:

$$p : g = h : l$$

или словами:

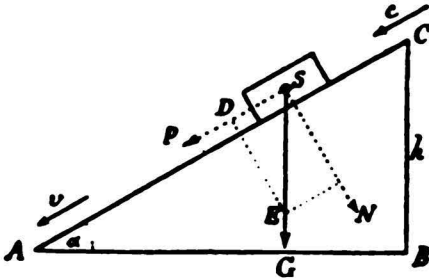
Ускореніе тѣла, движущагося по наклонной плоскости, такъ относится къ ускоренію силы тяжести, какъ высота наклонной плоскости къ ея длинѣ.

Сила N , направленная перпендикулярно къ AC , производитъ механическую работу, равную нулю. Механическая же работа, произведенная силою P за время движенія отъ C до A будетъ:

$$A = Pl = mg \frac{h}{l} l = mgh$$

Такою же механическою работою совершила бы сила $G = mg$, если бы тѣло свободно падало съ высоты $= h$ отъ точки C до B .

Фиг. 161.



Такъ какъ по § 5, стр. 28, механическая работа равна приращенію живой силы, то, называя скорости тѣла въ началѣ и концѣ движенія (въ точкахъ C и A) черезъ c и v , найдемъ:

$$\frac{mv^2}{2} - \frac{mc^2}{2} = mgh$$

Отсюда величина скорости равна:

$$v = \sqrt{c^2 + 2gh} \dots 172)$$

Для случая, когда начальная скорость $c =$ нулю, имѣемъ:

$$v = \sqrt{2gh} \dots \dots \dots 173)$$

Если бы тѣло свободно падало изъ C въ B , то оно достигло бы точки B , имѣя ту же самую скорость v .

Задача 88. Желѣзнодорожный вагонъ движется съ начальной скоростью, равной нулю, по уклону пути въ $1 : 80$. Какъ велико (безъ пріятія во вниманіе сопротивленій) его ускореніе p ; какъ великъ путь, пройденный въ 30 сек.; и какъ велика окончательная скорость v ?

Рѣшеніе. Изъ уравненія 171) найдемъ:

$$p = 9,81 \cdot \frac{1}{80} = 0,123$$

Изъ уравненія 12, стр. 7:

$$s = \frac{pt^2}{2} = 0,123 \cdot \frac{30^2}{2} = 55,1 \text{ метр.}$$

Конечный пунктъ движенія лежитъ на:

$$h = \frac{55,17}{80} = 0,69 \text{ метр.}$$

ниже начальнаго пункта; слѣдовательно, по уравненію 173)

$$v = \sqrt{2 \cdot 9,81 \cdot 0,69} = 3,68 \text{ метр. *)}$$

*) См. Приложение, таблица III в.

НБ УДУНТ
(ИПbТ)

§ 21.

Движеніе брошеннаго тѣла.

Если тѣло брошено по горизонтальному направленію АХ (фиг. 162) изъ точки А со скоростью с, то, не подвергаясь дѣйствию другихъ силъ, по закону инерціи оно двигалось бы дальше по тому же направленію съ неизмѣнной скоростью; т. е.

$$A_1 = 12 = 23 = \dots = c$$

и тѣло въ концѣ первой секунды пришло бы въ точку 1, въ концѣ второй—въ точку 2 и т. д. Подъ вліяніемъ же силы тяжести тѣло одновременно будетъ падать съ ускореніемъ $g = 9,81$ метр. вертикально внизъ, и пути, имъ проходимые (при начальной скорости = нулю), будутъ, по уравненію 12, стр. 7, получаться изъ формулы:

$$s = g \frac{t^2}{2}$$

Если сюда подставить для t значенія 1, 2, 3 . . . то получимъ:

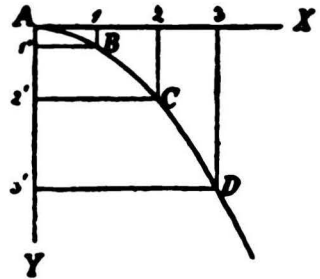
$$A_1' = \frac{g}{2} \cdot 1$$

$$A_2' = \frac{g}{2} \cdot 2^2 = \frac{g}{2} \cdot 4$$

$$A_3' = \frac{g}{2} \cdot 3^2 = \frac{g}{2} \cdot 9$$

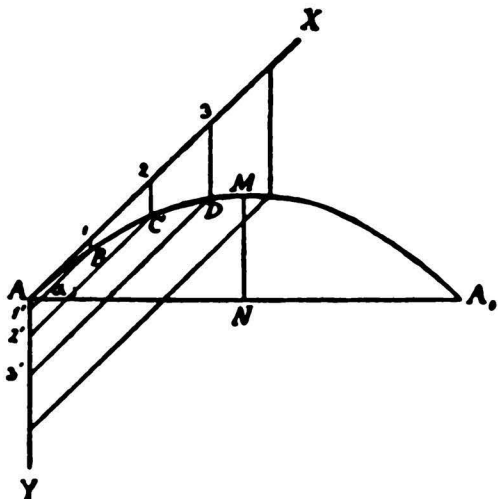
Если построимъ на пройденныхъ въ одно и то же время по горизонтальному и вертикальному направленію путяхъ параллелограммы, то вершины ихъ, противоположныя (по діагонали) точкѣ А, укажутъ на дѣйствительное положеніе тѣла по истеченіи указанныхъ промежутковъ времени. Поэтому по истеченіи 1, 2, 3 . . . секундъ тѣло будетъ находиться въ точкахъ В, С, D Если проведемъ черезъ точку А, В, С, D неразрывную кривую, то она и представитъ собою путь брошеннаго тѣла (линію полета). Этотъ путь есть парабола, вершина которой расположена въ А, а ось совпадаетъ съ прямою АУ. Такъ, напримѣръ, по параболѣ же ниспадаетъ струя воды, пущенная изъ отверстія по горизонтальному направленію съ определенной скоростью (см. фиг. 198).

Фиг. 162.



Подобнымъ же образомъ получимъ линію полета (траекторію) ABCD (фиг. 163) тѣла, брошеннаго по направленію AX, подъ угломъ къ вертикали, складывая два движенія, изъ которыхъ одно равномерное по направленію AX, а другое равномерно-ускоренное (съ ускореніемъ g) по вертикальному направленію AY.

Фиг. 163.



Уголъ α , образуемый прямой AX съ горизонтальной линіей, называется угломъ подъема, (элевационный уголъ, или уголъ подъема орудія для достиженія наибольшей дальности полета снаряда), высота $MN = h$ (M — вершина параболы) высотой подъема, горизонтальное разстояніе $AA_1 = l$ — дальностью полета.

Если разложимъ начальную скорость с тѣла по горизонтальному и вертикальному направленіямъ, то:

скорость по горизонтальному направленію = $c \cos \alpha$,

скорость по вертикальному направленію = $c \sin \alpha - gt$ (ср. уравненіе 9, стр. 7).

Такъ какъ въ наивысшей точкѣ M пути скорость по вертикальному направленію = нулю, то слѣдовательно:

$$t = \frac{c \sin \alpha}{g} \dots \dots \dots 174)$$

Чтобы отъ точки M дойти до точки A, тѣло должно употребить то же время t; отсюда для полного времени полета найдемъ:

$$T = \frac{2c \sin \alpha}{g} \dots \dots \dots 175)$$

Дальность полета:

$$l = c \cos \alpha T = c \cos \alpha \frac{2c \sin \alpha}{g}$$

или (такъ какъ $2 \sin \alpha \cos \alpha = \sin 2 \alpha$):

$$l = \frac{c^2 \sin 2 \alpha}{g} \dots \dots \dots 176)$$

Высота поднятія для времени t (по уравненію 8, стр. 7):

$$h = c \sin \alpha t - \frac{gt^2}{2}$$

НЕ УДУНТ
(ИЗБТ)

если же сюда подставить значеніе t изъ уравненія 174, то:

$$h = \frac{c^2 \sin^2 \alpha}{2g} \dots \dots \dots 177)$$

Изъ уравненія 176 получимъ наибольшую дальность полета при:

$$\sin 2 \alpha = 1, \text{ или } \alpha = 45^\circ;$$

а именно:

$$l_{\max} = \frac{c^2}{g} \dots \dots \dots 178)$$

Для двухъ угловъ, равно отличающихся отъ 45° въ обѣ стороны, дальность полета одинакова.

Всѣ вышеприведенныя равенства справедливы только тогда, когда движеніе совершается въ безвоздушномъ пространствѣ. Подъ вліяніемъ же сопротивленія воздуха дѣйствительная линія полета (траекторія) при большихъ скоростяхъ сильно отличается отъ симметрической параболической формы.

Задача 89. Граната выпущена изъ орудія подъ угломъ подъема въ 30° . Какъ велики время и дальность полета и высота подъема, если начальная скорость $c = 500$ метр.?

Рѣшеніе. При $\alpha = 30^\circ$; $\sin \alpha = 0,5$; $\sin 2 \alpha = 0,866$.
Слѣдовательно, по уравненію 175:

$$T = \frac{2 \cdot 500 \cdot 0,5}{9,81} = 51 \text{ сек.}$$

по уравненію 176:

$$l = \frac{500^2 \cdot 0,866}{9,81} = \simeq 22\,000 \text{ метр.}$$

по уравненію 177:

$$h = \frac{500^2 \cdot 0,5^2}{2 \cdot 9,81} = \simeq 3200 \text{ метр.}$$

При $\alpha = 45^\circ$ наибольшая дальность полета по уравненію 178:

$$l_{\max} = \frac{500^2}{9,81} = \simeq 25\,000 \text{ метр.}$$

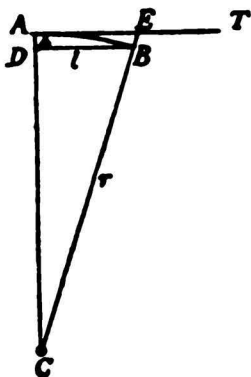
§ 22.

Равномѣрное вращательное движеніе (центростремительная сила).

Если тѣло производитъ равномѣрное вращательное движеніе, то отклоненіе его отъ прямолинейнаго движенія совершается подѣ дѣйствіемъ т. н. центростремительной силы, которая всегда стремится притянуть тѣла къ центру круга.

Пусть А (фиг. 164) положеніе тѣла въ данный моментъ и АВ путь на дугѣ круга, пройденный даннымъ тѣломъ со скоростью v въ безконечно малый промежутокъ времени t . Подъ вліяніемъ инерціи тѣло имѣетъ стремленіе двигаться изъ точки А по направленію касательной АТ, и, не подвергаясь вліянію центробежной силы, оно по истеченіи t сек. пришло бы не въ В, а въ точку Е, т. е. удалилось бы отъ центра С круга на величину ВЕ.

Фиг. 164.



Если провести $BD \parallel AT$, то $AD = s$ будетъ путь, который тѣло въ то же самое время t проходитъ единственно только подъ дѣйствіемъ центробежной силы.

Слѣдовательно, равномерное вращательное движеніе можно разсматривать какъ слагающееся изъ двухъ движеній, изъ которыхъ одно равномерное и въ любой точкѣ круга направлено по касательной къ нему, а другое (производимое центробежной силой) равномерно-ускоренное и направлено къ центру круга.

Если черезъ v назовемъ скорость вращательнаго движенія, то дуга $AB = vt$. А такъ какъ t было принято безконечно малымъ, то можно дугу АВ замѣнить хордой $DB = l$ и тогда найдемъ:

$$l = vt$$

Если ускореніе, сообщаемое тѣлу центробежной силой, назовемъ черезъ p , то на основаніи уравненія 12, стр. 7:

$$s = \frac{pt^2}{2}$$

Изъ фиг. 164:

$$BD^2 = BC^2 - CD^2$$

или:

$$l^2 = r^2 - (r - s)^2 = 2rs - s^2$$

Такъ какъ s въ сравненіи съ r очень мало, то съ полнымъ правомъ можно написать:

$$l^2 = 2rs$$

А если для l и s подставимъ выше найденныя значенія, то:

$$v^2 t^2 = 2r \cdot \frac{pt^2}{2}$$

откуда для ускоренія p найдемъ значеніе:

$$p = \frac{v^2}{r} \dots \dots \dots 179)$$

НБ УДУНТ
(ИПБТ)

Для центробежной силы С получимъ величину:

$$C = \frac{mv^2}{r} \dots \dots \dots 180)$$

По закону противодействи́я силъ (§ 4, стр. 18) центробежной силѣ соответствуетъ другая сила, равная ей по величинѣ, но противоположная по направленію, т. е. дѣйствующая по направленію радіуса внаружу отъ центра С вращательнаго движенія. Эта сила называется центробѣжной. Она не производитъ дѣйствія на тѣло непосредственно потому, что иначе центробежная и центробѣжная сила находились бы въ равновѣсїи, и тѣло не совершало бы никакого вращательнаго движенія, а двигалось бы прямолинейно и поступательно; эта сила дѣйствуетъ на центръ вращенія С и стремится вывести его изъ занимаемаго имъ положенія. Такъ, напримѣръ, если тѣломъ, совершающимъ вращательное движеніе, является шарикъ, соединенный съ центромъ вращенія помощью нити, то центробѣжная сила проявляется въ натяженіи нити и переносится при помощи нея на центръ вращенія С.

Выраженію центробѣжной силы можно придать другую форму, если вмѣсто скорости по окружности ввести угловую скорость. Подъ угловою скоростью разумѣютъ уголъ, на который поворачивается при вращательномъ движеніи радіусъ за промежутокъ времени въ одну секунду.

Если за единицу угла примемъ уголъ, величина дуги котораго равна радіусу, то на основаніи фиг. 165:

$$\frac{\sphericalangle 1}{360^\circ} = \frac{r}{2\pi r}$$

или

$$\sphericalangle 1 = \frac{360}{2 \cdot 3,14} = 57^\circ 17' 45'' \dots \dots \dots 181)$$

Далѣе, обозначивъ скорость по окружности (какъ часть дуги) черезъ v, а соответствующую угловую скорость черезъ ω (фиг. 165), найдемъ:

$$\frac{v}{r} = \frac{\omega}{1}$$

или:

$$v = r\omega \dots \dots \dots 182)$$

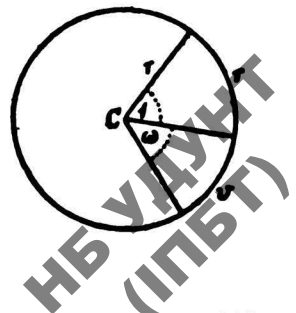
т. е.

дуга = радіусу × уголъ.

Подставляя значенія v въ уравненіе 180, найдемъ для центробежной силы выраженіе:

$$C = m r \omega^2 \dots \dots \dots 183)$$

Фиг. 165.



Задача 90. Одинъ конецъ вытянутой нити, длиною 3 метра, прикреплёнъ къ неподвижной точкѣ С, другой—къ шару, вѣсомъ въ 4 килограмм. Какъ велика центробежная сила, дѣйствующая на шаръ, скорость движенія котораго по направленію, перпендикулярному къ нити, составляетъ $v = 8$ метр.?

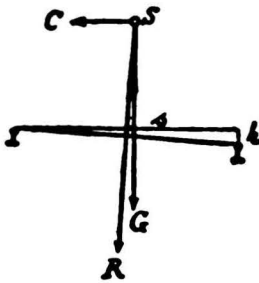
Рѣшеніе. По уравненію 180:

$$C = \frac{mv^2}{r} = \frac{G}{g} \frac{v^2}{r} = \frac{4}{9,81} \cdot \frac{8^2}{3} = 8,7 \text{ килограмм.}$$

Задача 91. Насколько выше долженъ быть расположенъ наружный рельсъ противъ внутреннихъ на закругленіи желѣзнодорожнаго пути съ радіусомъ r , чтобы колеса вагона, движущагося по кривой со скоростью v , не прижимались къ наружному рельсу?

Рѣшеніе. Пусть S (фиг. 166) центръ тяжести вагона. Равнодѣйствующая R вѣса вагона G и центробежной силы C должна быть перпендикулярна къ плоскости верхней части рельсовъ, откуда принявъ обозначенія фиг. 166, найдемъ:

Фиг. 166.



$$\frac{h}{s} = \frac{C}{G}; \text{ или: } h = \frac{C}{G} s$$

Подставивъ сюда для C значеніе его изъ уравненія 180:

$$C = \frac{mv^2}{r} = \frac{G}{g} \cdot \frac{v^2}{r},$$

получимъ:

$$h = \frac{G}{g} \frac{v^2}{r} \frac{s}{G} = \frac{sv^2}{gr}$$

Для $g \approx 10$ и $s \approx 1,5$ метр. найдемъ необходимое превышеніе наружнаго рельса:

$$h = 0,15 \frac{v^2}{r}^*)$$

*) У баденскихъ правительственныхъ желѣзныхъ дорогъ это превышеніе достигается:

$$h = \frac{45}{r} \text{ для главныхъ дорогъ (съ } r = 300 - 1000 \text{ метр.)}$$

$$h = \frac{24}{r} \text{ для мѣстныхъ (съ } r = 180 - 700 \text{ метр.)}$$

Эти значенія соответствуютъ средней скорости поѣздовъ v :

$$\text{для главныхъ дорогъ: } h = 0,15 \frac{v^2}{r} = \frac{45}{r}$$

$$v = \sqrt{\frac{45}{0,15}} = \approx 17,3 \text{ метр.}$$

$$\text{для мѣстныхъ: } h = 0,15 \frac{v^2}{r} = \frac{24}{r}$$

$$v = \sqrt{\frac{24}{0,15}} = \approx 12,6 \text{ метр.}$$

НБ УДУНТ
(ИПЪТ)

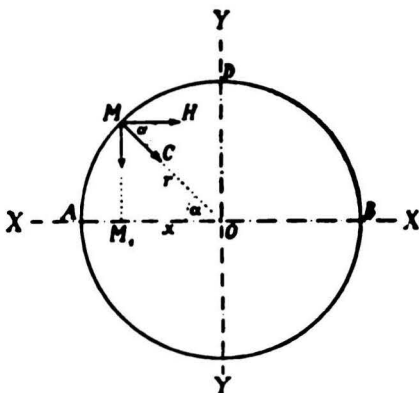
§ 23.

Прямолинейное качаніе.

Равноѣрное вращательное движеніе можно также разсматривать какъ составное при двухъ взаимно перпендикулярныхъ составляющихъ движеній по направленіямъ $XX' YY'$ (фиг. 167).

Если разсматривать одно изъ этихъ движеній, на примѣръ, горизонтальное составляющее движеніе, то тѣло пройдетъ прямолинейное разстояние AB въ тотъ же промежутокъ времени t , въ какой оно прошло бы при вращательномъ движеніи равноѣрно со скоростью v по дугѣ ADB .

Фиг. 167.



Отсюда:

$$t = \frac{r\pi}{v}$$

Подставивъ сюда для v значеніе его изъ равенства 180:

$$v = \sqrt{\frac{C r}{m}},$$

найдемъ:

$$t = r\pi \sqrt{\frac{m}{C r}} = \pi \sqrt{\frac{m r}{C}}$$

или:

$$t = \frac{\pi}{\sqrt{\frac{C}{r} \frac{1}{m}}} \dots \dots \dots 184)$$

Если M та точка, въ которой тѣло находится при равноѣрномъ вращательномъ движеніи въ опредѣленный моментъ, то при прямолинейномъ составляющемъ движеніи въ тотъ же моментъ тѣло будетъ въ положеніи M_1 (по вертикали внизу M), а сила, дѣйствующая на него въ этотъ моментъ, будетъ горизонтальная составляющая H центростремительной силы C , производящей вращательное движеніе. На фиг. 167:

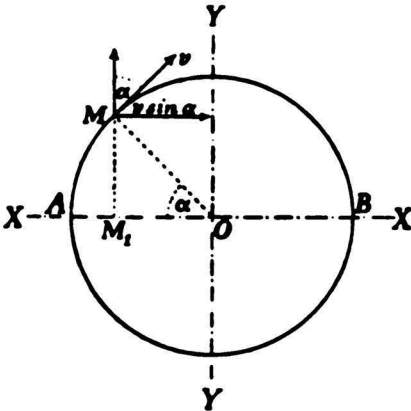
$$H = C \cos \alpha = C \frac{x}{r} \dots \dots \dots 185)$$

А такъ какъ въ этомъ выраженіи C и r величины постоянныя, то, слѣдовательно, движущая сила пропорціональна разстоянію x . Она достигаетъ наибольшей величины $H_{\max} = \pm C$ при $x = \pm r$, слѣдовательно, въ точкахъ A и B , и равна нулю при $x = 0$, т. е. въ точкѣ O . Для $x = 1$, найдемъ:

$$H_1 = \frac{C}{r} \dots \dots \dots 186)$$

Если разложимъ (фиг. 168) въ точкѣ М скорость на окружности v по направлениямъ ХХ и YY на составляющія скорости, то $v \sin \alpha$ (ХХ) будетъ та скорость, которую тѣло имѣетъ въ своемъ составляющемъ движеніи въ точкѣ М. Эта скорость въ точкѣ А равна нулю,

Фиг. 168.



затѣмъ постепенно увеличивается и достигаетъ своей наибольшей величины v въ точкѣ О, откуда вновь уменьшается до В, гдѣ она снова обращается въ нуль. Затѣмъ скорость становится отрицательной, т. е. тѣло совершаетъ обратное движеніе отъ В къ А.

Такое прямолинейное движеніе взадъ и впередъ называется прямолинейнымъ качаніемъ, точка О называется центромъ качанія, расстояние $OA = OB = r$ — амплитудою.

Если подставимъ полученное изъ

уравненія 185 выраженіе:

$$\frac{C}{r} = \frac{H}{x}$$

въ уравненіе 183, то найдемъ:

$$t = \frac{\pi}{\sqrt{\frac{H}{x} \frac{1}{m}}} = \frac{\pi}{\sqrt{\frac{H}{m} \frac{1}{x}}}$$

Частное дроби $\frac{H}{m}$ (т. е. $\frac{\text{сила}}{\text{масса}}$) есть ускореніе сообщаемое тѣлу движущей силой къ точкѣ M_1 . Обозначая это ускореніе черезъ p , найдемъ:

$$t = \frac{\pi}{\sqrt{\frac{p}{x}}} \dots \dots \dots 187)$$

Для $x = 1$:

$$t = \frac{\pi}{\sqrt{p_1}} \dots \dots \dots 188)$$

гдѣ p_1 — ускореніе качательнаго движенія на разстояніи 1 отъ центра качанія.

НБ УДУНТ
(ИПБ)

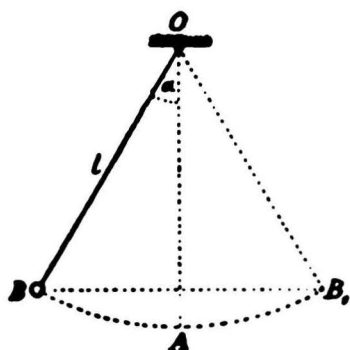
§ 24.

Маятникъ.

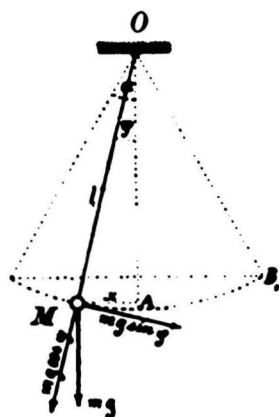
Подъ физическимъ или сложнымъ маятникомъ разумѣютъ всякое твердое тѣло, вращающееся вокругъ оси, не проходящей черезъ его центръ тяжести; подъ простымъ же или математическимъ маятникомъ подразумѣваютъ невѣсомую и нерастяжимую нить, неподвижно закрѣпленную однимъ концомъ, тогда какъ къ другому прикрѣплена тяжелая точка.

Приблизительно можно принять за математическій маятникъ тонкую нить, съ подвѣшеннымъ внизу маленькимъ металлическимъ шарикомъ. Если такой маятникъ (фиг. 169) вывести изъ положенія равновѣсія OA въ положеніе OB и потомъ предоставить его дѣйствию силы тяжести, то онъ ускореннымъ движеніемъ возвратится къ положенію равновѣсія, но благодаря приобрѣтенной скорости не остановится въ этомъ положеніи въ покой, а за медленнымъ движеніемъ будетъ продолжать передвигаться далѣе вверхъ, до точки B_1 .

Фиг. 169.



Фиг. 170.



Придя въ эту точку со скоростью, равной уже нулю, маятникъ начнетъ возвращаться, достигнетъ вновь точекъ A и B и такимъ образомъ будетъ продолжать свои движенія взадъ и впередъ около положенія равновѣсія OA .

Движеніе маятника изъ положенія OB въ положеніе OB_1 или обратно называютъ размахомъ или качаніемъ; время, затраченное на качаніе — продолжительностью одного качанія, а уголъ α — угломъ отклоненія, равнымъ половинѣ угла качанія ($= 2\alpha$).

Если въ тотъ моментъ, когда уголъ отклоненія $= \varphi$ (фиг. 170), разложить вѣсъ шарика G на двѣ составляющія по направленію MO и

перпендикулярному къ нему (т. е. касательному), то первая изъ нихъ поглотится сопротивленіемъ неподвижной оси вращения, а вторая представитъ единственную силу, движущую шарикъ. Эта сила имѣетъ величину:

$$K = G \sin \varphi = mg \sin \varphi,$$

Если подставимъ сюда значеніе $\sin \varphi$ изъ фиг. 170:

$$\sin \varphi = \frac{x}{l}$$

то:

$$K = mg \frac{x}{l} = \frac{mg}{l} x$$

т. е. движущая сила пропорціональна горизонтальному разстоянію x до положенія равновѣсія OA .

Касательное ускореніе, на основаніи послѣдняго равенства, будетъ:

$$p = \frac{K}{m} = \frac{g}{l} x$$

которое при $x = l$ обращается въ

$$p_1 = \frac{g}{l} \dots \dots \dots 189)$$

При очень малыхъ углахъ отклоненія можно съ достаточною точностью вмѣсто дѣйствительно пройденной шарикомъ дуги MA принять проекцію ея на горизонтальное направленіе x , а тогда все выведенное въ § 28 безъ дальнѣйшихъ подробностей можно приложить къ настоящему случаю.

Подставивъ найденное изъ уравненія 189 значеніе p_1 въ уравненіе 188, получимъ для очень малыхъ угловъ отклоненія время качанія маятника приблизительно равнымъ *):

$$t = \pi \sqrt{\frac{l}{g}} \dots \dots \dots 190)$$

гдѣ l — длина маятника отъ точки привѣса нити до центра тяжести шарика.

Принявъ очень малые углы отклоненія (до 5°), по уравненію 190) можно считать время качанія маятника независимымъ отъ угла отклоненія. Поэтому маятникъ при углѣ отклоненія, напр., въ 2° въ определенное время совершитъ столько же качаній, какъ и при углѣ отклоненія въ 4° . Такимъ образомъ время качанія t маятника находятъ

*) Точная формула при углѣ отклоненія φ будетъ:

$$t = \pi \sqrt{\frac{l}{g}} \left[1 + \left(\frac{1}{2}\right)^2 \sin^2 \frac{\varphi}{2} + \left(\frac{1 \cdot 3}{2 \cdot 4}\right)^2 \sin^4 \frac{\varphi}{2} + \left(\frac{1 \cdot 3 \cdot 5}{2 \cdot 4 \cdot 6}\right)^2 \sin^6 \frac{\varphi}{2} + \dots \right]$$

путемъ опыта, наблюдая за числомъ качаній при малыхъ углахъ отклоненія въ довольно большой промежутокъ времени:

$$t = \frac{T}{n}$$

Такъ, напр., если маятникъ въ 5 мин. дѣлаетъ 450 размаховъ, то время одного качанія:

$$t = \frac{5.60}{450} = \frac{2}{3} \text{ сек.}$$

Изъ уравненія 190 слѣдуетъ, что время качанія маятника не зависитъ отъ вѣса шарика.

Такъ, напр., два маятника равной длины, одинъ со свинцовымъ шарикомъ, другой съ деревяннымъ, совершаютъ въ одно и то же время одинаковое число качаній.

Предположимъ, что имѣемъ два маятника, одинъ длиною l_1 , другой — l_2 , тогда, по уравненію 190, время качанія:

$$\begin{aligned} \text{для перваго маятника: } t_1 &= \pi \sqrt{\frac{l_1}{g}} \\ \text{„ второго „ } t_2 &= \pi \sqrt{\frac{l_2}{g}} \end{aligned}$$

Дѣля оба равенства одно на другое, найдемъ:

$$t_1 : t_2 = \sqrt{l_1} : \sqrt{l_2} \text{ или } l_1 : l_2 = t_1^2 : t_2^2 \quad \dots \quad 191)$$

Отсюда: времена качаній двухъ маятниковъ относятся между собой, какъ корни квадратные изъ ихъ длинъ, или: длины маятниковъ относятся, какъ квадраты временъ качаній.

Подставляя въ уравненіе 190 $t = 1$, найдемъ длину секунднаго маятника:

$$l_s = \frac{g}{\pi^2} = \frac{9,81}{3,14^2} = 0,994 \text{ метр.} \quad \dots \quad 192)$$

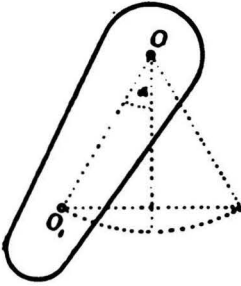
Уравненіе 190 можно также съ пользою примѣнять для опредѣленія величины ускоренія тяжести въ различныхъ точкахъ земной поверхности, — стоитъ только у маятника данной длины l непосредственно наблюдать время качанія. Тогда:

$$g = l \frac{\pi^2}{t^2} \quad \dots \quad 193)$$

Такъ какъ физическій маятникъ (фиг. 171), какъ тяжелое тѣло, представляетъ собою цѣлую группу безконечно большого числа неизмѣнно связанныхъ между собою матеріальныхъ точекъ, то его надо

разсматривать состоящимъ изъ бесконечно большого числа простых маятниковъ различныхъ длинъ. Точки, расположенныя ближе къ оси вращенія, имѣютъ стремленіе качаться скорѣе, чѣмъ болѣе удаленныя.

Фиг. 171.



А такъ какъ отдѣльныя точки благодаря ихъ общей связи должны качаться одновременно, то точки, расположенныя ближе, будутъ замедляться въ своемъ движеніи наиболѣе удаленными, въ то время какъ, наоборотъ, и наиболѣе удаленныя — ускорятся въ своемъ движеніи ближе расположенными. Поэтому между ними должна существовать какая-нибудь точка O_1 , не получающая ни ускоренія, ни замедленія и качающаяся какъ разъ такъ, какъ если бы она представляла единственную тяжелую точку маятника, т. е. какъ

разъ такъ, какъ математическій маятникъ, длиною OO_1 .

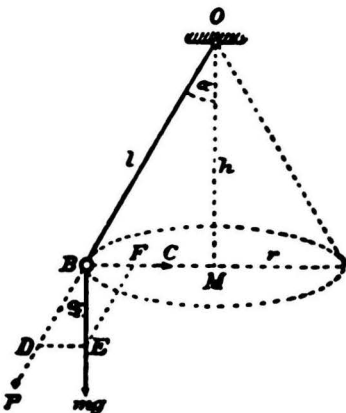
Такую точку O_1 называютъ центромъ качанія, длину OO_1 — длиною качанія физическаго маятника.

Центръ качанія обладаетъ тѣмъ важнымъ свойствомъ, что, при перенесеніи точки вращенія въ центръ качанія, время качанія не измѣнится. Этимъ свойствомъ можно воспользоваться для опредѣленія путемъ опыта длины OO_1 , при чемъ у маятника съ одной неподвижной и другой подвижной осью вращенія, послѣднюю перемѣщаютъ до тѣхъ поръ, пока маятникъ, привѣшенный къ подвижной оси, не дастъ въ опредѣленное время такого же числа качаній, какое даетъ маятникъ, подвѣшенный къ неподвижной оси.

Устроенный такимъ образомъ маятникъ носитъ названіе оборотнаго маятника.

Длина качанія физическаго маятника можетъ быть также приблизительно опредѣлена при помощи наблюденія его времени качанія t и вычисленія длины математическаго маятника съ равнымъ временемъ качанія по уравненію 190. Тогда:

Фиг. 172.



$$OO_1 = l = \frac{gt^2}{\pi^2} \dots 194)$$

Если простому маятнику не давать качаться въ вертикальной плоскости, а сообщить ему послѣ приведенія въ положеніе OB (изъ положенія равновѣсія) (фиг. 172) по направленію, перпендикулярному къ плоскости BOM , такую скорость v , чтобы шарикъ описалъ равномернымъ движеніемъ кругъ (въ горизонт-

тальной плоскости) радиуса r , а нить — поверхность конуса, то такой маятникъ будетъ называться центробѣжнымъ или коническимъ.

Сила тяжести mg , дѣйствующая на шаръ массы m , разлагается на составляющія $P = BD$ и $C = BF (= DE)$. Первая проявляется въ натяженіи нити и поглощается сопротивленіемъ точки привѣса O , а вторая сила C производитъ вращательное движеніе шарика, и проходить такимъ образомъ черезъ центръ круга M , при чемъ величина ея, по уравненію 180, равна:

$$C = \frac{mv^2}{r}$$

Изъ подобія треугольниковъ BDE и OVM слѣдуетъ:

$$DE : BE = VM : OM$$

или:

$$\frac{mv^2}{r} : mg = r : h$$

Отсюда для v получается величина:

$$v = r \sqrt{\frac{g}{h}} \quad 195)$$

Время одного оборота:

$$t = \frac{2r\pi}{v}$$

а подставляя для v его значеніе изъ предыдущаго уравненія 195, получимъ:

$$t = 2\pi \sqrt{\frac{h}{g}} \quad 196)$$

Для натяженія P нити найдемъ выраженіе:

$$P = \sqrt{(mg)^2 + \left(\frac{mv^2}{r}\right)^2} = mg \sqrt{1 + \left(\frac{v^2}{rg}\right)^2} \quad 197)$$

Какъ видно изъ уравненій 195 и 196, величины v и t не зависятъ отъ вѣса шара, но зависятъ отъ h ; чѣмъ меньше h , тѣмъ больше скорость v и тѣмъ меньше время оборота t . При $h = 0$, v будетъ $= \infty$, а $t = 0$, т. е. описываемая нитью поверхность конуса никогда не превращается въ плоскость.

Для очень малаго угла отклоненія α можно, съ достаточною степенью точности, h замѣнить l — длиною нити, и тогда вмѣсто уравненія 196 получимъ:

$$t = 2\pi \sqrt{\frac{l}{g}}$$

Для этого случая (малыхъ угловъ отклоненія) время оборота конического маятника вдвое больше времени качанія простого маятника,

качающагося въ вертикальной плоскости и имѣющаго равную съ коническимъ длину.

Задача 93. Какъ велико время качанія маятника, длиною 80 сантим.? ($g = 9,81$ метр.)

Рѣшеніе. Изъ уравненія 190):

$$t = \pi \sqrt{\frac{0,8}{9,81}} = 0,9 \text{ сек.}$$

Задача 94. Маятникъ, длиною въ 1,5 метр., совершаетъ въ определенномъ мѣстѣ въ 5 мин. 244 качанія. Какъ велико ускореніе силы тяжести въ этомъ мѣстѣ?

Рѣшеніе. Время одного качанія:

$$t = \frac{5 \cdot 60}{244} = 1,23 \text{ сек.}$$

Слѣдовательно, по уравненію 193:

$$g = \frac{1,5 \cdot 3,14^2}{1,23^2} = 9,79 \text{ метр.}$$

Задача 95. Какъ велика длина качанія физическаго маятника, время качанія котораго = 0,5 сек. ?

Рѣшеніе. Изъ уравненія 194:

$$l = \frac{9,81 \cdot 0,5^2}{3,14^2} = 0,248 \text{ метр.}$$

Задача 96. У коническаго маятника (фиг. 172) $h = 4$ м.; $r = 2$ м.; вѣсъ шара $G = mg = 8$ килогр. Вычислить величины v , t , P .

Рѣшеніе. Изъ уравненія 195:

$$v = 2 \sqrt{\frac{9,81}{4}} = 3,132 \text{ метр.}$$

Изъ уравненія 196:

$$t = 2 \cdot 3,14 \sqrt{\frac{4}{9,81}} = 4 \text{ сек.}$$

Изъ уравненія 197:

$$P = 8 \sqrt{1 + \left(\frac{3,132^2}{2 \cdot 9,81}\right)^2} = 8,94 \text{ килогр.}$$

§ 25.

О моментѣ инерціи.

У тѣла, совершающаго поступательное движеніе, всѣ его отдѣльныя точки имѣютъ равныя скорости. Если же тѣло совершаетъ вращательное движеніе около неизмѣнно связанной съ нимъ оси O , то

скорости отдѣльныхъ его точекъ вообще различны и зависятъ отъ разстоянія до оси вращенія.

Вращающееся тѣло по закону инерціи продолжало бы свое движеніе неизмѣнно; поэтому, чтобы привести тѣло въ состояніе покоя, необходимо имѣть дѣйствующій въ направленіи, противоположномъ вращенію, моментъ силы, дѣйствіе котораго продолжалось бы опредѣленный промежутокъ времени t . Подъ влияніемъ этого момента тѣло въ промежутокъ времени t будетъ двигаться равномерно замедленно.

Если обозначимъ угловую скорость вращенія черезъ ω , то матеріальная частица, расположенная на разстояніи ρ отъ оси вращенія, въ началѣ промежутка времени t будетъ имѣть, согласно уравненію 182 (фиг. 173), скорость:

$$v = \rho\omega$$

Замедленіе этой скорости за время t будетъ, по уравненію 9:

$$p = \frac{\rho\omega}{t}$$

Слѣдовательно, по уравненію 13, сила, дѣйствующая на матеріальную частицу (замедляющая), будетъ:

$$k = \frac{m\rho\omega}{t}$$

Статическій моментъ этой силы относительно оси O (фиг. 173):

$$k\rho = \frac{m\rho^2\omega}{t}$$

Ту же величину будетъ имѣть сила k_1 , дѣйствующая на плечъ $= 1$ и сообщающая матеріальной частицѣ то же замедленіе, какъ и сила k съ плечомъ ρ ; поэтому:

$$k_1 = \frac{m\rho^2\omega}{t}$$

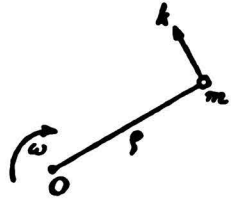
А такъ какъ это справедливо для всѣхъ остальныхъ матеріальныхъ точекъ тѣла, то въ суммѣ получимъ:

$$K_1 = \Sigma \left(\frac{m\rho^2\omega}{t} \right)$$

или, вынося за знакъ суммы $\frac{\omega}{t}$, какъ величину постоянную, общую для всѣхъ точекъ, имѣемъ:

$$K_1 = \frac{\omega}{t} \Sigma (m\rho^2)$$

Фиг. 173.



отдѣльной частицы площади отъ оси черезъ y , то получимъ для момента инерціи площади выраженіе:

$$J = \Sigma (fy^2) 200)$$

т. е. моментъ инерціи площади относительно опредѣленной оси равенъ суммѣ всѣхъ частицъ площади, умноженной на квадраты разстояній ихъ отъ этой оси.

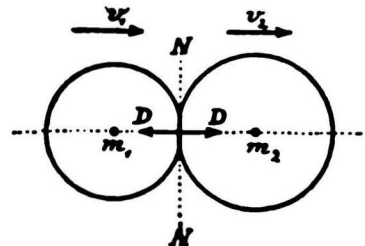
Моменты инерціи наиболѣе важныхъ площадей поперечнаго сѣченія приведены въ § 5 „Курса сопротивленія матеріаловъ“ (Лауэнштейнъ).

§ 26.

Объ ударѣ тѣлъ.

Если движущееся тѣло столкнется съ какимъ-нибудь другимъ движущимся или покоющимся тѣломъ, то произойдетъ ударъ. Если центры тяжести тѣлъ, считаемыхъ однородными, движутся по одной прямой линіи, перпендикулярной къ плоскости соприкосновенія тѣлъ NN (фиг. 174) и проходящей черезъ центръ тяжести площади соприкосновенія, то ударъ называется прямымъ и центральнымъ въ противоположность косому и эксцентричному удару.

Фиг. 174.



При прямомъ, центральномъ ударѣ происходитъ лишь перемѣна въ поступательномъ движеніи тѣлъ, но они все-таки и послѣ удара движутся по той же прямой, что и до удара; при косомъ же ударѣ, напротивъ, рядомъ съ измѣненіемъ скоростей, происходитъ и измѣненіе направленій, а при эксцентричномъ ударѣ является еще, какъ слѣдствіе, вращательное движеніе.

Мы ограничимся разсмотрѣніемъ центрального удара для совершенно неупругихъ и вполне упругихъ тѣлъ. Хотя на самомъ дѣлѣ въ природѣ такихъ тѣлъ не существуетъ, тѣмъ не менѣе встрѣчается много очень упругихъ тѣлъ (слоновая кость) и очень неупругихъ (сырая глина).

1. Прямой, центральный удар совершенно неупругихъ тѣлъ.

Пусть m_1 и m_2 —массы двухъ тѣлъ, двигающихся по одному и тому же направленію со скоростями v_1 и v_2 . Если скорость v_2 впереди идущей массы m_2 менѣе скорости v_1 слѣдующей за ней массы m_1 , то оба тѣла въ какой-нибудь моментъ столкнутся.

Въ силу этого въ мѣстѣ соприкосновенія появятся два прямо-противоположныхъ давленія D (фиг. 174), благодаря которымъ скорость массы m_1 уменьшится, а массы m_2 увеличится до тѣхъ поръ, пока обѣ массы не будутъ двигаться съ одной и той же скоростью u . Полученное вслѣдствіе удара приращеніе скорости массы m_2 будетъ $u - v_2$, а потеря скорости массы $m_1 = v_1 - u$.

Если обозначить черезъ t продолжительность удара, то $\frac{v_1 - u}{t}$ и $\frac{u - v_2}{t}$ будутъ ускоренія массъ m_1 и m_2 , сообщенныя равными силами D и направленныя въ стороны дѣйствія силъ.

А такъ какъ, по § 4, стр. 16, массы обратно пропорціональны ускореніямъ, сообщаемымъ имъ равными силами, то:

$$m_1 : m_2 = \frac{u - v_2}{t} : \frac{v_1 - u}{t}$$

или:

$$m_1 (v_1 - u) = m_2 (u - v_2)$$

Отсюда для скорости u послѣ удара получимъ слѣдующее значеніе:

$$u = \frac{m_1 v_1 + m_2 v_2}{m_1 + m_2} \dots \dots \dots 201)$$

Если же тѣла двигаются не одно за другимъ, а навстрѣчу другъ другу, то v_2 мѣняетъ знакъ, и тогда:

$$u = \frac{m_1 v_1 - m_2 v_2}{m_1 + m_2} \dots \dots \dots 202)$$

Общая работа, производимая до удара (живая сила обѣихъ массъ), будетъ:

$$A = \frac{m_1 v_1^2}{2} + \frac{m_2 v_2^2}{2} \dots \dots \dots 203)$$

Величина работы послѣ удара, когда обѣ массы движутся съ общей скоростью u , будетъ:

$$A_1 = \frac{m_1 + m_2}{2} \cdot u^2$$

или, подставивъ сюда для u значеніе его изъ уравненій 201 и 202:

$$A_1 = \frac{(m_1 v_1 \pm m_2 v_2)^2}{2(m_1 + m_2)} \dots \dots \dots 204)$$

Разность $A_2 = A - A_1$ обозначаетъ ту величину работы, которая теряется для поступательнаго движенія и расходуется на сдвигиваніе (деформацію) тѣла. Вычитая уравненіе 203 изъ 204, получимъ:

$$A_2 = \frac{1}{2} \frac{m_1 m_2}{m_1 + m_2} (v_1 \mp v_2)^2 \dots \dots \dots 205)$$

Верхніе знаки въ уравненіяхъ 204 и 205 относятся къ одинаковому, нижніе къ прямопротивоположному направленію движенія тѣлъ.

Если масса m_2 передъ ударомъ находится въ покоѣ, т. е. $v_2 = 0$, и если скорость ударающей массы обозначимъ черезъ v , то изъ уравненія 207 и 205 получимъ:

Для скорости послѣ удара:

$$u = \frac{m_1}{m_1 + m_2} v \dots \dots \dots 206)$$

Для общей работы до удара:

$$A = \frac{m_1 v^2}{2} \dots \dots \dots 207)$$

Для работы движенія послѣ удара:

$$A_1 = \frac{m_1^2 v^2}{2(m_1 + m_2)} = \frac{m_1 v^2}{2} \left(\frac{1}{1 + \frac{m_2}{m_1}} \right) \dots \dots \dots 208)$$

Для работы, затрачиваемой на измѣненіе формы тѣла:

$$A_2 = \frac{m_1 m_2 v^2}{2(m_1 + m_2)} = \frac{m_1 v^2}{2} \left(\frac{1}{1 + \frac{m_1}{m_2}} \right) \dots \dots \dots 209)$$

Во всѣхъ тѣхъ случаяхъ, гдѣ ударъ примѣняется для производства движенія, такъ, напр., при забивкѣ свай, при вбиваніи гвоздя, клина и т. д., полезная работа, получаемая изъ уравненія 208), будетъ тѣмъ больше, чѣмъ меньше отношеніе $\frac{m_2}{m_1}$, т. е. чѣмъ меньше масса, воспринимающая ударъ, въ сравненіи съ массой ударающей.

Слѣдовательно, въ этомъ случаѣ выгодно имѣть массу ударающаго тѣла возможно бѣльшую, а удараемаго—возможно меньшую.

Наоборотъ, могутъ представиться случаи, гдѣ работа, затрачиваемая на измѣненіе формы тѣла, будетъ полезной работой, какъ, напр., при ковкѣ; въ этомъ случаѣ, чтобы получить наибольшую полезную работу, нужно выбрать, по уравненію 209), ударающую массу (молотъ) небольшую, а принимающую ударъ (наковальню)—значительную.

2. Прямой, центральный ударъ вполнѣ упругихъ тѣлъ.

Ударъ упругихъ тѣлъ происходитъ въ два промежутка времени. Въ первый промежутокъ происходитъ сдавливаніе (деформация) тѣлъ, какъ при ударѣ неупругихъ тѣлъ, во второй промежутокъ—тѣла, благодаря своей упругости, принимаютъ первоначальную форму.

Если въ концѣ перваго промежутка времени u — общая скорость массъ m_1 и m_2 , двигающихся одна за другой со скоростью v_1 и v_2 , то $(v_1 - u)$ — потеря скорости массы m_1 , идущей сзади, а $(u - v_2)$ — приращеніе скорости идущей впереди массы m_2 за первый промежутокъ времени удара. Вслѣдствіе этого получимъ, какъ и для неупругихъ тѣлъ (уравненіе 201):

$$u = \frac{m_1 v_1 + m_2 v_2}{m_1 + m_2} .$$

Въ концѣ перваго промежутка времени проявляется наибольшее сдавливаніе обѣихъ массъ, и тогда сжатая части начинаютъ возвращаться къ первоначальному виду. При этомъ масса m_1 теряетъ еще разъ скорость $(v_1 - u)$ въ то время, какъ скорость массы m_2 увеличивается еще разъ на величину $(u - v_2)$. Полная потеря скорости массою m_1 будетъ $= 2(v_1 - u)$, и полное приращеніе скорости массы $m_2 = 2(u - v_2)$.

Если скорости массъ m_1 и m_2 въ концѣ удара обозначить черезъ c_1 и c_2 , то:

$$\begin{aligned} c_1 &= v_1 - 2(v_1 - u) = 2u - v_1 \\ c_2 &= v_2 + 2(u - v_2) = 2u - v_2 \end{aligned}$$

или, если подставить для u вышенайденное значеніе:

$$\left. \begin{aligned} c_1 &= \frac{2m_2 v_2 + v_1(m_1 - m_2)}{m_1 + m_2} \\ c_2 &= \frac{2m_1 v_1 - v_2(m_1 - m_2)}{m_1 + m_2} \end{aligned} \right\} \dots \dots \dots 210)$$

Если тѣла до удара движутся навстрѣчу другъ другу, то въ уравненіе 210 надо вставить $-v_2$ вмѣсто v_2 .

При $m_1 = m_2$ изъ уравненія 210 получимъ:

$$c_1 = v_2 \text{ и } c_2 = v_1,$$

т. е. равныя массы при ударѣ мѣняются скоростями. И если тѣла двигались въ одномъ направленіи до удара, то они сохраняютъ это направленіе и послѣ удара. Если же до удара тѣла двигались навстрѣчу другъ другу, т. е. въ противоположныя стороны, то и послѣ удара они будутъ двигаться въ противоположныя стороны; каждое изъ тѣлъ отъ мѣста удара будетъ возвращаться съ тою скоростью, которою обладало до удара другое тѣло.

Если ударяемая масса была въ покоѣ, то изъ уравненія 210, подставивъ $v_2 = 0$ и $v_1 = v$, найдемъ:

$$c_1 = \frac{v(m_1 - m_2)}{m_1 + m_2}; \quad c_2 = \frac{2m_1 v}{m_1 + m_2} . \dots \dots \dots 211)$$

При $m_1 = m_2$:

$$c_1 = 0; \quad c_2 = v \dots \dots \dots 212)$$

НБ УДУНТ
(ИПЕТ)

т. е. если масса со скоростью v ударитъ въ равную ей массу, находящуюся въ покоѣ, то ударяющая масса придетъ въ состояніе покоя (остановится), а получившая ударъ приобрѣтаетъ скорость, бывшую до удара у ударяющей массы.

Если отношеніе $\frac{m_1}{m_2} = 0$, т. е. если весьма малая масса со скоростью v ударяетъ въ весьма большую покоющуюся массу (напр., въ твердую стѣну), то по уравненію 211:

$$c_1 = -v \quad c_2 = 0 \quad \dots \quad 213)$$

т. е. ударившая масса отскочитъ отъ принявшей ударъ массы со скоростью v , а принявшая ударъ масса останется въ покоѣ.

У вполне упругихъ тѣлъ при ударѣ не происходитъ никакой потери въ работѣ, такъ какъ суммы живыхъ силъ тѣла до и послѣ удара равны между собой. Слѣдовательно:

$$\frac{m_1 v_1^2}{2} + \frac{m_2 v_2^2}{2} = \frac{m_1 c_1^2}{2} + \frac{m_2 c_2^2}{2}$$

въ чемъ легко убѣдиться, подставивъ сюда вмѣсто c_1 и c_2 значенія ихъ изъ уравненія 210.

Въ первой половинѣ удара, напротивъ, происходитъ для движенія потеря въ живой силѣ, затрачиваемая на сжатіе ударяющихся тѣлъ или присоединенныхъ къ нимъ особыхъ аппаратовъ для смятченія ударовъ, напр., буферовъ у желѣзнодорожныхъ вагоновъ.

Эта потеря въ работѣ равна работѣ, затрачиваемой на измѣненіе формы тѣлъ при неупругомъ ударѣ: слѣдовательно, если принимающая ударъ масса m_2 прежде находилась въ покоѣ, то, по уравненію 209, эта потеря выразится величиною:

$$A_2 = \frac{m_1 v^2}{2} \left(\frac{1}{1 + \frac{m_1}{m_2}} \right) \quad \dots \quad 214)$$

Если массы равны между собой ($m_1 = m_2 = m$), то:

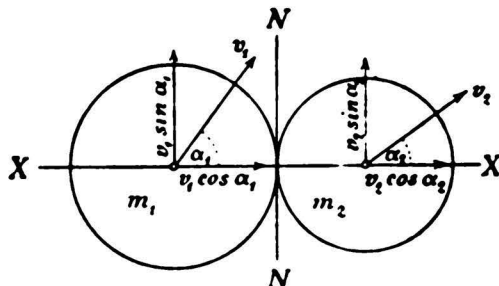
$$A_2 = \frac{1}{2} \cdot \frac{m v^2}{2} \quad \dots \quad 215)$$

3. Косой центральный ударъ.

Если центры тяжести двухъ тѣлъ до удара движутся не по прямой XX, перпендикулярной къ плоскости ихъ касанія NN, а направленія ихъ движеній составляютъ съ прямой XX углы α_1 и α_2 (фиг. 175), то разложимъ скорость одного тѣла v_1 на составляющія скорости $v_1 \sin \alpha_1$ и $v_1 \cos \alpha_1$, а скорость другого — v_2 на $v_2 \sin \alpha_2$ и $v_2 \cos \alpha_2$.

Составляющія скорости $v_1 \sin \alpha_1$ и $v_2 \sin \alpha_2$, направленные параллельно плоскости касанія NN, не измѣняются подъ вліяніемъ удара, если не принимать во вниманіе тренія.

Фиг. 175.



Составляющія же скорости $v_1 \cos \alpha_1$ и $v_2 \cos \alpha_2$, идущія по направленію XX, измѣняются по правиламъ прямого центрального удара.

Для вполнѣ неупругихъ тѣлъ величина общей скорости и послѣ удара въ направленіи XX опредѣлится изъ уравненій 201 и 202:

$$u = \frac{m_1 v_1 \cos \alpha_1 \pm m_2 v_2 \cos \alpha_2}{m_1 + m_2}$$

Складывая u со скоростями $v \sin \alpha_1$ или $v_2 \sin \alpha_2$, получимъ дѣйствительныя скорости тѣлъ послѣ удара.

Для вполнѣ упругихъ тѣлъ скорости послѣ удара въ направленіи XX, по уравненію 210, будутъ:

$$c_1 = \frac{\pm 2 m_2 v_2 \cos \alpha_2 + v_1 \cos \alpha_1 (m_1 - m_2)}{m_1 + m_2}$$

$$c_2 = \frac{2 m_1 v_1 \cos \alpha_1 \mp v_2 \cos \alpha_2 (m_1 - m_2)}{m_1 + m_2}$$

Чтобы получить дѣйствительныя скорости послѣ удара, нужно точно такъ же, какъ раньше, эти скорости сложить со скоростями $v_1 \sin \alpha_1$ или $v_2 \sin \alpha_2$.

Задача 97. Неупругое тѣло, вѣсящее 2,94 килогр., движется со скоростью $v_2 = 4$ метр. и получаетъ ударъ отъ другого неупругаго тѣла, вѣсящаго 1,96 килогр. и движущагося по тому же направленію со скоростью $v_1 = 9$ метр. Найти величину обшей скорости u послѣ удара.

Рѣшеніе. Массы обонхъ тѣлъ будутъ:

$$m_2 = \frac{2,94}{9,81} = 0,3; \quad m_1 = \frac{1,96}{9,81} = 0,2$$

Слѣдовательно, по уравненію 201:

$$u = \frac{0,2 \cdot 9 + 0,3 \cdot 4}{0,2 + 0,3} = 6 \text{ метр.}$$

НБ УДУНТ
(ИПЪТ)

Задача 98. Определить величину скорости u при движении тѣхъ же самыхъ тѣлъ навстрѣчу другъ другу.

Рѣшеніе. По уравненію 202:

$$u = \frac{0,2 \cdot 9 - 0,3 \cdot 4}{0,2 + 0,3} = 1,2 \text{ метр.}$$

Движеніе продолжается въ ту сторону, куда двигалось тѣло массы m_1 до удара, такъ какъ $\frac{m_1 v_1^2}{2}$ больше, чѣмъ $\frac{m_2 v_2^2}{2}$.

Задача 99. Если въ задачѣ 97 первое тѣло до удара находилось въ покоѣ, то какъ велика общая скорость послѣ удара?

Рѣшеніе. По уравненію 206):

$$u = \frac{0,2}{0,2 + 0,3} \cdot 9 = 3,6 \text{ метр.}$$

Задача 100. Два упругихъ тѣла, съ массами $m_1 = 5$ и $m_2 = 3$, ударяются со скоростями $v_1 = 5$ метр. и $v_2 = 4$ метр. Определить величины ихъ скоростей послѣ удара:

- а) при движеніи въ одну и ту же сторону до удара,
- б) при движеніи навстрѣчу другъ другу до удара.

Рѣшеніе: Для а), по уравненію 210), имѣемъ:

$$c_1 = \frac{2 \cdot 3 \cdot 4 + 5(5 - 3)}{5 + 3} = 4,25 \text{ метр.}$$

$$c_2 = \frac{2 \cdot 5 \cdot 5 - 4(5 - 3)}{5 + 3} = 5,25 \text{ метр.}$$

для б):

$$c_1 = \frac{-2 \cdot 3 \cdot 4 + 5(5 - 3)}{5 + 3} = -1,75 \text{ метр.}$$

$$c_2 = \frac{2 \cdot 5 \cdot 5 + 4(5 - 3)}{5 + 3} = 7,25 \text{ метр.}$$

Съ этими скоростями: оба тѣла снова будутъ удаляться другъ отъ друга.

Задача 101. Раскаленный кусокъ желѣза расковывается на наковальнѣ при помощи молота, вѣсомъ въ 1000 килогр. Высота подъема молота $h = 1,6$ метр.; вѣсъ наковальни вмѣстѣ съ лежащимъ на ней кускомъ желѣза = 9200 килогр. Какъ велика полезная работа и какъ велика (вредная) работа, затраченная на вбиваніе наковальни, на сотрясеніе фундамента и т. д.?

Рѣшеніе. Изъ высоты подъема молота, по уравненію 173), стр. 146, получимъ конечную скорость v :

$$v = \sqrt{2gh} = \sqrt{2 \cdot 9,81 \cdot 1,6} = 5,6 \text{ метр.}$$

Живая сила молота непосредственно до удара, по уравнению 207, стр. 165, будетъ:

$$A = \frac{1000}{9,81} \cdot \frac{5,6^2}{2} = \approx 1600 \text{ килогр.метр.}$$

А такъ какъ массы пропорциональны вѣсамъ, по уравнению 208, получимъ работу движенія (вредную работу):

$$A = 1600 \left(\frac{1}{1 + \frac{9200}{1000}} \right) = 1600 \cdot 0,098 = 157 \text{ килогр.метр.}$$

а по уравнению 209 — работу, затрачиваемую на измѣненіе формы тѣла (полезную работу):

$$A_2 = 1600 \left(\frac{1}{1 + \frac{1000}{9200}} \right) = 1600 \cdot 0,902 = 1443 \text{ килогр.метр.}$$

Слѣдовательно, потеря работы достигаетъ $\approx 10\%$.

Задача 102. Копровая баба (машиннаго копра) вѣситъ 1000 килогр.; высота подъема ея = 160 сантим. Если углубленіе s сваи, вѣсомъ въ 250 килогр., при послѣднемъ ударѣ бабы будетъ = 0,8 сантим., то какъ велико сопротивленіе W , оказываемое грунтомъ на углубленіе сваи или прочность сваи?

Рѣшеніе. Механическая работа сопротивленія грунта = Ws . Она равна, по уравнению 22, стр. 28, части живой силы бабы, затрачиваемой на работу движенія (уравненіе 208). Кромѣ того, для преодоленія сопротивленія W затрачивается послѣ удара механическая работа вѣса G_1 бабы и вѣса G_2 сваи, въ суммѣ равная $(G_1 + G_2)s$. Поэтому:

$$Ws = \frac{m_1 v^2}{2} \left(\frac{1}{1 + \frac{m_2}{m_1}} \right) + (G_1 + G_2) s$$

$$Ws = \frac{G_1}{g} \frac{2gh}{2} \left(\frac{1}{1 + \frac{G_2}{G_1}} \right) + (G_1 + G_2)s$$

$$Ws = \frac{G_1 h}{1 + \frac{G_2}{G_1}} + (G_1 + G_2)s$$

Послѣ подстановки численныхъ значеній, получимъ:

$$W \cdot 0,8 = \frac{1000 \cdot 160}{1 + \frac{250}{1000}} + (1000 + 250)0,8$$

или:

$$W = 160\,000 + 1250 = 161\,250 \text{ килогр.}$$

Однако, для запаса прочности, берутъ нагрузку сваи лишь около $\frac{1}{8}$ вычисленной величины, т. е.:

$$W = \frac{161\,250}{8} = \approx 20\,000 \text{ килогр.}$$

НБ ЛДУНТ
(ИПВТ)

ГЛАВА IV.

Ученіе о равновѣсіи (статика) капельно-жидкихъ тѣлъ.

§ 27.

Разница между твердыми и жидкими, капельно-жидкими и газообразными тѣлами.

Жидкія тѣла отличаются отъ твердыхъ главнымъ образомъ тѣмъ, что не обладаютъ ни сопротивленіемъ разрыву ни сопротивленіемъ срѣзыванію, и что коэффициентъ тренія въ покоѣ у нихъ равенъ нулю. Главное свойство жидкостей — удобоподвижность отдѣльныхъ частицъ ихъ. Въ то время, какъ капельно-жидкія тѣла имѣютъ опредѣленную степень сцѣпленія, что выражается въ стремленіи образовать капли, газообразныя жидкости, напротивъ, обладаютъ стремленіемъ все болѣе и болѣе расширяться. Отталкивательныя силы между отдѣльными матеріальными частицами у газообразныхъ жидкостей никогда не бываютъ равны нулю, и такія тѣла только тогда находятся въ равновѣсіи, когда они заключены въ какомъ-нибудь сосудѣ.

Другое, менѣе существенное различіе между капельно-жидкими и газообразными тѣлами состоитъ въ томъ, что послѣднія относительно легко сжимаются до небольшого объема, тогда какъ первыя — весьма трудно. Такъ, напр., если взять нѣкоторый объемъ воды и производить на него со всѣхъ сторонъ давленія въ 1 килогр. на квадратный сантиметръ, то объемъ уменьшится всего только на $\frac{1}{20000}$. Такого незначительнаго уменьшенія объема для техническихъ цѣлей можно не принимать во вниманіе; поэтому капельно-жидкія тѣла рассматриваютъ какъ тѣла, не измѣняющія своего объема.

§ 28.

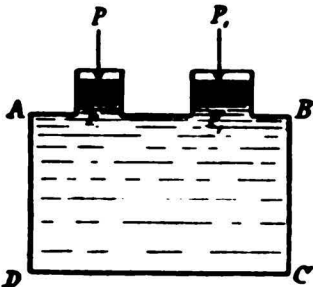
Давленіе воды безъ разсмотрѣнія силъ тяжести (Гидростатическое давленіе).

Вслѣдствіе удобоподвижности частицъ жидкости, давленіе, производимое на какую-нибудь часть поверхности заключенной въ сосудѣ жидкости, распространяется равномерно чрезъ посредство всей массы

этой жидкости, такъ что давленіе во всѣхъ точкахъ, какъ на поверхности, такъ и внутри жидкости и повсѣмъ направленіямъ, имѣеть одну и ту же величину (законъ гидростатическаго давленія) *).

Пусть ABCD (фиг. 176)—сосудъ. въ который заключена опредѣленная масса воды. Если замѣнить часть одной изъ стѣнокъ этого

Фиг. 176.



сосуда подвижнымъ цилиндрическимъ поршнемъ съ площадью поперечнаго сѣченія F и дѣйствовать на поршень снаружи съ силою P , то эта сила вызоветъ давленіе p , которое распространится на всю поверхность стѣнокъ сосуда и для каждой единицы поверхности будетъ имѣть величину:

$$p = \frac{P}{F}$$

Въ силу этого (не принимая въ расчетъ вѣса воды), всякая часть стѣнки сосуда, равная F , испытываетъ такое же давленіе $P = pF$; поверхности, большія или меньшія, испытываютъ, въ отношеніи ихъ величины, большія или меньшія давленія. Поэтому, если въ другомъ мѣстѣ сосуда будетъ находиться второй подвижной цилиндрической поршень съ площадью поперечнаго сѣченія F_1 , то онъ будетъ испытывать давленіе $= pF_1$. Чтобы удержать второй поршень отъ выталкиванія, надо снаружи приложить къ нему силу P_1 , равную по величинѣ:

$$P_1 = pF_1 = P \frac{F_1}{F}$$

Отсюда слѣдуетъ:

$$\frac{P}{P_1} = \frac{F}{F_1} \dots \dots \dots 216)$$

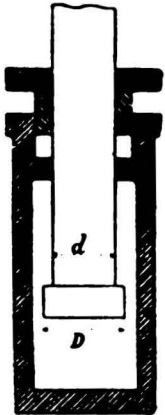
Отношеніе обѣихъ силъ P и P_1 равно отношенію соответствующихъ площадей поршней. Уравненіе 216 справедливо и тогда, когда нижнія поверхности поршней будутъ имѣть произвольное криволинейное очертаніе; но въ послѣднемъ случаѣ подъ F и F_1 надо понимать площади поперечнаго сѣченія отверстій, перпендикулярныхъ къ направленіямъ движеній поршней. Точно также внутреннее утолщеніе поршня (фиг. 177) не оказываетъ никакого вліянія, такъ какъ давленія на площади колець $\frac{(D^2 - d^2)\pi}{4}$ взаимно уничтожаются.

На законъ гидростатическаго давленія основано дѣйствіе прессы, работающаго напоромъ воды, или т. н. гидравлическаго

*) Такъ называемый законъ Паскаля (1653 г.). Прим. пер.

пресса (фиг. 178). Онъ состоитъ, главнымъ образомъ, изъ двухъ цилиндровъ, наполненныхъ водою (или масломъ), соединенныхъ между собой трубкой и снабженныхъ сверху плотно движущимися поршнями, изъ которыхъ одинъ больше, другой—меньше.

Фиг. 177.



Назначение гидравлическаго пресса состоитъ въ томъ, чтобы, при помощи дѣйствующаго снаружи на маленькой поршень давления P , преодолѣвать сопротивление W , приложенное къ большому поршню.

Если D и d — диаметры обоихъ поршней и p — давление на единицу площади, производимое внутри жидкости внѣш-

ними силами W и P , то, не принимая во вниманіе сопротивленія, найдемъ для равновѣсія:

$$W = \frac{D^2\pi}{4} p$$

$$P = \frac{d^2\pi}{4} p$$

Слѣдовательно:

$$\frac{W}{P} = \frac{D^2}{d^2} \dots \dots \dots 217)$$

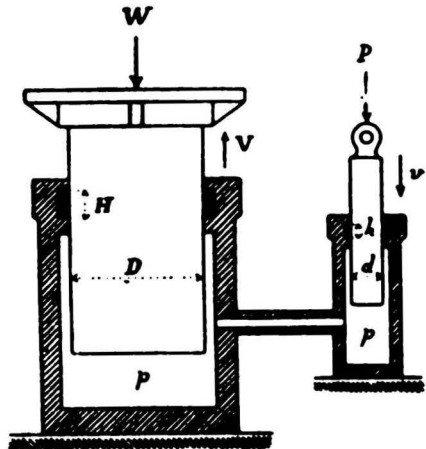
Такъ какъ изъ малаго цилиндра, благодаря дѣйствию поршней, вытекаетъ какъ разъ столько же воды, сколько поступаетъ въ большой, то отношеніе скоростей поршней V и v равно обратному отношенію поперечныхъ сѣченій самихъ поршней; поэтому:

$$\frac{V}{v} = \frac{d^2}{D^2} \dots \dots \dots 218)$$

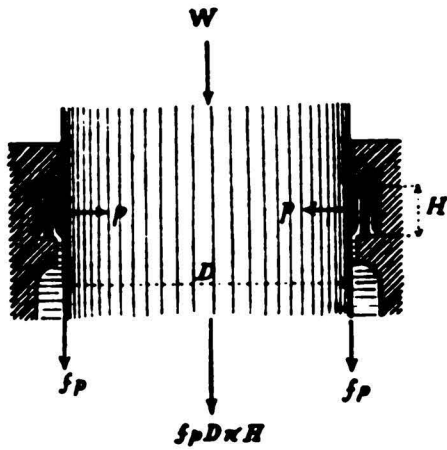
Плотность соединенія между поршнемъ и цилиндромъ обыкновенно достигается кожанымъ манжетомъ (набивкой), который, подъ давлениемъ воды, одной стороною прижимается къ поршню, а другой—къ внутренней стѣнкѣ цилиндра (фиг. 179).

Принимая во вниманіе сопротивленіе тренія, появляющееся у набивки, и обозначая коэффициентъ тренія черезъ f , высоты манжетъ—черезъ H и h , получимъ:

Фиг. 178.



Фиг. 179.



$$W = \frac{D^2 \pi}{4} p - f_p D \pi H$$

$$P = \frac{d^2 \pi}{4} p + f_p d \pi h$$

Слѣдовательно :

$$\frac{W}{P} = \frac{D^2}{d^2} \left(\frac{1 - 4f \frac{H}{D}}{1 + 4f \frac{h}{d}} \right) \dots \dots \dots 219)$$

Изъ уравненій 218 и 219 получимъ и коэффициентъ полезнаго дѣйствія :

$$\eta = \frac{1 - 4f \frac{H}{D}}{1 + 4f \frac{h}{d}} \dots \dots \dots 220)$$

Задача 103. У гидравлическаго пресса:

$$d = 2 \text{ сантим.}; D = 40 \text{ сантим.}; f = 0,12; \frac{H}{D} = \frac{h}{d} = 0,2$$

Какое сопротивленіе W можно преодолѣть силою $P = 100$ килогр., приложенною къ малому поршню ?

Рѣшеніе. По уравненію 220, коэффициентъ полезнаго дѣйствія будетъ :

$$\eta = \frac{1 - 4 \cdot 0,12 \cdot 0,2}{1 + 4 \cdot 0,12 \cdot 0,2} = 0,825$$

А такъ какъ :

$$\frac{D^2}{d^2} = \frac{40^2}{2^2} = 400$$

то, по уравненію 219,

$$W = 100 \cdot 400 \cdot 0,825 = 33\,000 \text{ килогр.}$$

Безъ тренія было бы, согласно уравненію 217:

$$W = 100 \cdot 400 = 40\,000 \text{ килогр.}$$

НБ УДУНТ
(ИПЪТ)

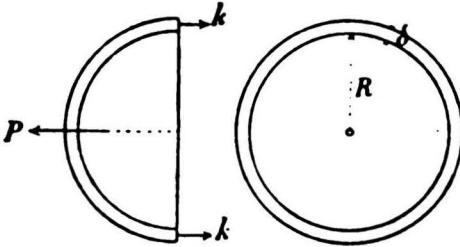
§ 29.

Толщина стѣнокъ, сосудовъ и трубъ.

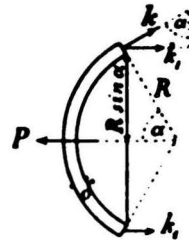
Внутри полога шарообразнаго сосуда, съ радиусомъ R и толщиной стѣнокъ δ (фиг. 180), существуетъ давленіе p на 1 сантим. Если представимъ себѣ полый шаръ раздѣленнымъ плоскостью, проходящей черезъ центръ, на двѣ равныя части, то, по предыдущему параграфу, полное давленіе на каждую половину полога шара будетъ:

$$P = R^2 \pi p$$

Фиг. 180.



Фиг. 181.



Это давленіе уравновѣшивается силами упругости (напряженіями), появляющимися въ кольцеобразной площади сѣченія. Если δ по отношенію къ R —мало, то съ достаточной точностью можно площадь сѣченія положить равной $2 R \pi \delta$. Принимая, что напряженіе k распределено равномерно по всей толщинѣ стѣнки δ , получимъ *):

$$R^2 \pi p = 2 R \pi \delta k$$

Слѣдовательно:

$$\delta = \frac{R}{2} \frac{p}{k} \quad **)$$

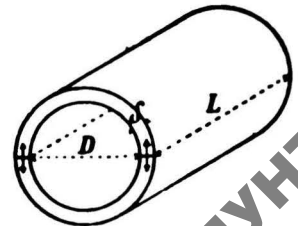
Для отрѣзка полога шара съ половиннымъ центральнымъ угломъ α (фиг. 181) подобнымъ же образомъ найдемъ:

$$(R \sin \alpha)^2 \pi p = 2 (R \sin \alpha) \pi \delta k_1$$

Фиг. 182.

а такъ какъ $k_1 = k \sin \alpha$, то отсюда для δ получимъ то же самое значеніе, что и въ уравненіи 221.

Цилиндрическая труба, длиною L , съ внутреннимъ діаметромъ D и толщиной стѣнки δ (фиг. 182), концы которой какимъ-нибудь способомъ закрыты, можетъ отъ внутренняго давленія p разо-



*) См. Лауэнштейнъ. Сопротивленіе матеріаловъ.

**) Это уравненіе относится также къ прочности цилиндрическихъ трубъ радиуса R въ направленіи поперечнаго сѣченія.

рваться по плоскости, проходящей через продольную ось. Полное давление в этомъ случаѣ = DLp , а соответствующая площадь поперечнаго сѣченія = $2L \varepsilon$: слѣдовательно:

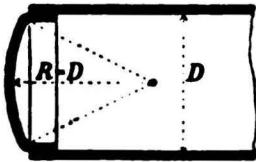
$$DLp = 2L \varepsilon k$$

Откуда толщина стѣнки:

$$\varepsilon = \frac{D}{2} \frac{p}{k} \dots \dots \dots 222)$$

Уравненія 221 и 222 показываютъ, что, при одномъ и томъ же давленіи p и при одинаковой прочности k , толщины стѣнокъ ε будутъ равны, если радіусъ R полога шара равенъ діаметру D цилиндрической трубы. Поэтому, если труба должна быть замкнута шарообразнымъ дномъ (какъ, напр., бываетъ въ простыхъ цилиндрическихъ паровыхъ и водяныхъ котлахъ), то для того, чтобы имѣть одинаковый запасъ прочности противъ разрыва, радіусъ дна долженъ быть равенъ діаметру трубы (фиг. 183).

Фиг. 183.



Уравненіе 221 одинаково примѣнимо и для опредѣленія прочности цилиндрическихъ трубъ въ направленіи поперечнаго сѣченія. Поэтому изъ обоихъ уравненій слѣдуетъ, что (такъ какъ $R = \frac{D}{2}$) прочность трубы въ направленіи поперечнаго сѣченія въ половину меньше прочности въ продольномъ направленіи. Поэтому, напр., склепанныя цилиндрическія части парового котла въ поперечномъ швѣ могутъ имѣть болѣе слабое соединеніе заклепками.

Полученная въ уравненіи 222 толщина стѣнки трубы — величина теоретическая; на практикѣ же она не достаточна, такъ какъ въ дѣйствительности напряженіе распределяется не вполне равномерно по поперечному сѣченію (въ направленіи радіуса), да и матеріалъ не вездѣ одинаково хорошъ. Кромѣ того, особенно при малыхъ значеніяхъ p и D , впазрватость (пористость) матеріала и способъ изготовленія играютъ важную роль. Поэтому къ теоретически вычисленной толщинѣ стѣнки трубы прибавляютъ величину C , зависящую отъ матеріала и полученную изъ опыта и полагаютъ:

$$\varepsilon = \frac{D}{2} \frac{p}{k} + C \dots \dots \dots 223)$$

Для чугуновыхъ трубъ, испытывающихъ рабочее давленіе $p = 8$ атм. (8 килогр./сентим.²), можно принять:

$k = 200$ килогр.; $C = 0,9$ сентим. для горизонтально отлитыхъ трубъ
 $k = 240$ " ; $C = 0,7$ " " вертикально " "

Тогда, по уравненію 223, получимъ требуемую толщину стѣнки для горизонтально отлитыхъ трубъ:

$$s = \frac{D}{50} + 0,9 \text{ сантим.}$$

для вертикально отлитыхъ трубъ:

$$s = \frac{D}{60} + 0,7 \text{ сантим.}$$

} 224)

Въ нормальныхъ таблицахъ паровыхъ трубопроводовъ высокаго напряженія (составленныхъ „Verein Deutscher Ingenieure“ *) при p до 8 атм. чугуны считаются допустимыми для трубъ всѣхъ діаметровъ; при $p = 8-13$ атм.—лишь допустимыми для трубъ, діаметромъ не больше 15 сантим.; при $p > 13$ атм.—чугуны вообще для трубъ не допустимы.

Для другихъ матеріаловъ можно принять слѣдующія значенія:

- $k = 350$; $C = 0,1$ для полосового желѣза (сварочнаго и литого желѣза)
- $k = 200$; $C = 0,15$ „ мѣди (тянутой)
- $k = 200$; $C = 0,6$ „ латуни (литой)
- $k = 200$; $C = 0,2$ „ латуни (тянутой)
- $k = 50$; $C = 0,1$ „ свинца

При очень значительной толщинѣ стѣнокъ по отношенію къ внутреннему діаметру трубы D , распределеніе напряженій нельзя уже принимать равномернымъ, и такія трубы (какъ, напр., стволы орудій) нельзя рассчитывать по уравненію 223. Напряженіе внутреннихъ частей стѣнокъ у такихъ трубъ всегда значительно больше, чѣмъ наружныхъ, а потому, предполагая матеріалъ стѣнокъ однороднымъ, вслѣдствіе чрезмѣрнаго напряженія могли бы получить трещины прежде всего на внутренней сторонѣ трубы. Эти недостатки можно устранить, составляя стволы орудій изъ отдѣльныхъ частей и нагоняя на внутреннюю сквозную трубу въ горячемъ состояніи особые кольца, такъ что они послѣ охлажденія производятъ на внутреннюю трубу давленіе, направленное снаружи во внутрь. (Эта мысль лежитъ въ основаніи способа изготовленія, напр., крупновскихъ орудій, скрѣпленныхъ кольцами).

§ 30.

Вліяніе силъ тяжести. Давленіе на стѣнки сосуда.

Вслѣдствіе тяжести и удобоподвижности частицъ поверхность жидкости, находящейся въ открытомъ сосудѣ, представляетъ горизонтальную плоскость, такъ какъ у наклоненной къ

*) Zeitschr. d. V. d. Ing. 1900. Стр. 1481. (Нормальныя таблицы доведены до 20 сантим. добавочнаго давленія).

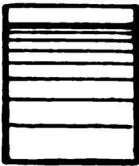
горизонтальной плоскости поверхности жидкости верхнія ея частицы тотчас же соскользнули бы по нижнимъ, какъ по наклонной плоскости.

Давленіе жидкости, производимое ея вѣсомъ, увеличивается по вертикальному направленію, пропорціонально глубинѣ. Слѣдовательно, въ каждой плоскости, параллельной верхней горизонтальной поверхности воды, давленіе распределено равномѣрно по всей плоскости. Что касается жидкостей различныхъ удѣльных вѣсовъ, то онѣ всегда располагаются въ сосудѣ такъ, что болѣе легкая жидкость находится выше болѣе тяжелой (напр., масло расположится выше воды).

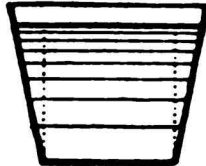
Давленіе жидкости, производимое ея вѣсомъ на горизонтальное дно сосуда, равно вѣсу вертикальнаго столба ея, основаніе котораго равно площади дна, а высота—разстоянію дна отъ поверхности жидкости *).

При этомъ совершенно безразлично, будетъ ли поперечное сѣченіе сосуда снизу до верху одно и то же (фиг. 184), или оно будетъ увеличиваться (фиг. 185), или уменьшаться (фиг. 186). На фиг. 184 вѣсъ жидкости равенъ давленію на дно сосуда; на фиг. 185 — больше, на фиг. 186 — меньше давленія на дно сосуда.

Фиг. 184.



Фиг. 185.



Фиг. 186.



Если F — площадь дна, h — глубина ея подъ поверхностью жидкости (высота напора или давленія) и γ — вѣсъ кубической единицы жидкости, то давленіе на дно сосуда будетъ:

$$D = \gamma Fh \dots \dots \dots 225)$$

Какъ на дно, такъ и на боковыя стѣнки сосуда жидкость производитъ нормальное давленіе. Это давленіе увеличивается съ глубиною и для каждой отдѣльной площадки f стѣнки равно вѣсу столба жидкости, основаніе котораго равно величинѣ площадки, а высота — вертикальному разстоянію ея отъ верхней поверхности жидкости (уровня).

Если обозначить разстояніе это черезъ x , то давленіе на площадку будетъ $= fx\gamma$.

*) Паскаль. (1653) *Прим. перев.*

НБ УДНТ
(ИПВТ)

Поэтому полное давление на всю площадь будетъ:

$$D = \Sigma (fx \gamma) = \gamma \Sigma (fx)$$

По уравненію 35, стр. 47:

$$f_1x_1 + f_2x_2 + \dots = \Sigma (fx) = Fx_0$$

гдѣ x_0 — разстояніе центра тяжести подверженной давленію площади отъ уровня жидкости; слѣдовательно:

$$D = \gamma Fx_0 \dots \dots \dots 226)$$

т. е. давленіе жидкости, производимое ею въсомъ на какую-нибудь площадь, равно въсу столба жидкости, основаніе котораго равно подверженной давленію площади, а высота — разстоянію центра тяжести этой площади отъ уровня жидкости.

Точка приложенія силы D (т. е. равнодѣйствующей всѣхъ силъ давленія, дѣйствующихъ на отдѣльныя площадки) называется центромъ давленія. Онъ лежитъ всегда ниже центра тяжести подверженной давленію площади, такъ какъ силы давленія увеличиваются вмѣстѣ съ глубиною.

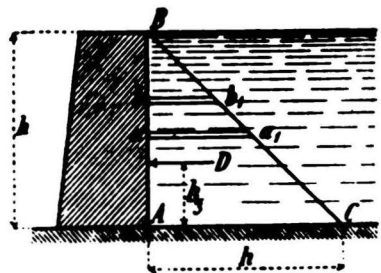
Если представить себѣ, что вертикальная стѣна $AB = h$ (фиг. 187), подверженная давленію воды, раздѣлена на отдѣльныя, очень тонкія, горизонтальныя полоски a, b, \dots , и перпендикулярно къ стѣнѣ отложены призмы воды aa_1, bb_1, \dots , высота которыхъ равна разстоянію полосокъ отъ уровня воды, то въса этихъ призмъ представляютъ собой давленія на соответствующія полоски площади (стѣны). Концы a_1, b_1, \dots всѣхъ этихъ призмъ воды лежатъ въ одной плоскости BC , и ABC ($= \frac{h^2}{2}$) можно разсматривать какъ поперечное сѣченіе призмы воды, представляющей полное давленіе на всю стѣну AB .

Для части стѣны, шириною $b = 1$, получимъ изъ уравненія 226, если подставимъ $F = bh = h$ и $x_0 = \frac{h}{2}$:

$$D = \frac{\gamma h^2}{2} \dots \dots \dots 227)$$

Центръ давленія лежитъ на одной высотѣ съ центромъ тяжести треугольника ABC ; слѣдовательно, на $\frac{2}{3} h$ отъ верхняго края B .

Фиг. 187.



ВЪ УДУНѢ (ЛѢТѢ)

Задача 104. Найти величину давления D на дно сосуда, наполненного водой, если площадь основания (дна) его $F = 3,2$ метр.² и глубина воды (высота уровня) $h = 1,5$ метр.

Рѣшеніе. Такъ какъ 1 метр.² воды вѣситъ $\gamma = 1000$ килогр., то, по уравненію 225:

$$D = 3,2 \cdot 1,5 \cdot 1000 = 4800 \text{ килогр.}$$

Задача 105. Какова величина давления на стѣну воды, высотой 4 метра и шириною 1 метръ, если уровень воды лежитъ на одной высотѣ съ верхнимъ краемъ стѣны?

Рѣшеніе. По уравненію 227:

$$D = 1000 \cdot \frac{4^2}{2} = 8000 \text{ килогр.}$$

Задача 106. Шлюзные ворота снабжены прямоугольнымъ затворомъ, высота котораго = 0,8 метр., а ширина = 0,6 метр. Верхній край затвора лежитъ на глубинѣ 1,2 метра подъ уровнемъ воды. Определить величину давления воды на затворъ.

Рѣшеніе. Площадь затвора будетъ:

$$F = 0,8 \cdot 0,6 = 0,48 \text{ метр.}^2$$

Разстояніе центра тяжести этой площади отъ уровня воды:

$$x_0 = 1,2 + \frac{1}{2} \cdot 0,8 = 1,6 \text{ метр.}$$

Слѣдовательно, по уравненію 226:

$$D = 1000 \cdot 0,48 \cdot 1,6 = 768 \text{ килогр.}$$

§ 31.

Давленіе снизу вверхъ на тѣло, погруженное въ жидкость (подъемная сила). Дѣйствительный, удѣльный и относительный вѣсъ.

Если твердое тѣло погружено въ жидкость, то каждая часть его поверхности испытываетъ нормальное давленіе. Это давленіе, по § 30, равно вѣсу столба жидкости, основаніе котораго равно взятой части поверхности, а высота — вертикальному разстоянію этой части отъ верхней поверхности жидкости. Если разложимъ давленія на отдѣльныя частицы поверхности тѣла на горизонтальныя и вертикальныя составляющія давленія, то первыя взаимно уравновѣсятся, а послѣднія — нѣтъ. Если m и n (фиг. 188) — двѣ лежащія на одной вертикали одна надъ другой площадки, то давленіе, направленное вверхъ, которое испытываетъ площадка m , больше давленія на площадку n , направленного внизъ, на величину вѣса столба жидкости mn . Поэтому равно-

Подставляя сюда для A его значеніе изъ уравненія 228, получимъ:

$$G = \gamma V_s \dots \dots \dots 231)$$

т. е. дѣйствительный вѣсъ тѣла равенъ вѣсу массы воды того же объема, умноженному на удѣльный вѣсъ тѣла.

Если удѣльный вѣсъ погруженнаго тѣла равенъ удѣльному вѣсу воды ($= 1$), то дѣйствительный вѣсъ его равенъ давленію снизу вверхъ, и тѣло будетъ находиться въ равновѣсін на любой глубинѣ.

Если удѣльный вѣсъ тѣла меньше 1, то оно будетъ погружаться въ воду лишь до тѣхъ поръ, пока вѣсъ воды, вытѣсненной погруженной частью тѣла, не будетъ равенъ дѣйствительному вѣсу тѣла, т. е. тѣло будетъ плавать.

Если у плавающего тѣла объемъ погруженной части назовемъ черезъ V_1 , то:

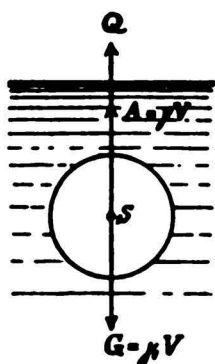
$$G = \gamma V_1 \dots \dots \dots 232)$$

Тогда изъ уравненій 231 и 232 слѣдуетъ:

$$s = \frac{V_1}{V} \dots \dots \dots 233)$$

Если тѣло тяжелѣе воды, то, чтобы удержать его въ равновѣсін, необходимо приложить къ нему еще силу Q , направленную вертикально вверхъ (фиг. 189). Эта сила, которую называютъ кажущимся или относительнымъ вѣсомъ тѣла, имѣетъ величину:

Фиг. 189.



$$Q = G - A$$

или, если вмѣсто A и G подставить ихъ значенія изъ уравненій 228 и 231:

$$Q = \gamma V (s - 1) \dots \dots \dots 234)$$

Взвѣшиваніемъ тѣла внѣ воды и въ водѣ можно опредѣлить удѣльный вѣсъ его. Вычитая уравненіе 234 изъ уравненія 231, найдемъ:

$$G - Q = \gamma V$$

а раздѣливъ уравненіе 231 на послѣднее выраженіе, получимъ:

$$s = \frac{G}{G - Q} \dots \dots \dots 235)$$

т. е. удѣльный вѣсъ тѣла равенъ дѣйствительному его вѣсу, дѣленному на разность между дѣйствительнымъ вѣсомъ и относительнымъ.

Если тѣло представляетъ собой смѣсь двухъ веществъ съ различными, но извѣстными удѣльными вѣсами, то путемъ взвѣшиванія его

Задача 110. Машинная часть из латуни (сплавъ мѣди и цинка) вѣситъ въ воздухѣ $G = 100$ килогр., въ водѣ $Q = 87,8$ килогр. Сколько въ этой части мѣди (удѣльный вѣсъ $s_1 = 8,8$) и сколько цинка (удѣльный вѣсъ $s_2 = 7$)?

Рѣшеніе. Изъ уравненій 236 и 237:

$$V_1 = \frac{87,8 - \left(1 - \frac{1}{7}\right) 100}{\left(\frac{8,8}{7} - 1\right) 1000} = 0,0081$$

$$V_2 = \frac{87,8 - \left(1 - \frac{1}{8,8}\right) 100}{\left(\frac{7}{8,8} - 1\right) 1000} = 0,0041$$

Вѣса же ихъ опредѣляются по уравненію 231:

$$G_1 = 1000 \cdot 0,0081 \cdot 8,8 = 71,3 \text{ килогр. мѣди.}$$

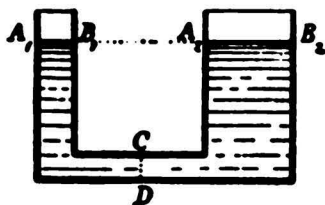
$$G_2 = 1000 \cdot 0,0041 \cdot 7 = 28,7 \text{ килогр. цинка.}$$

§ 32.

Сообщающіеся сосуды.

Два сосуда, соединенные другъ съ другомъ такъ, что жидкости свободно могутъ проникать изъ одного въ другой, называются сообщающимися сосудами. При этомъ сосуды могутъ быть расположены рядомъ и соединены другъ съ другомъ особой трубкой (фиг. 191 и 193), или болѣе широкій сосудъ можетъ охватывать болѣе узкій (фиг. 192).

Фиг. 191.



Если въ сообщающихся сосудахъ заключена одна и та же жидкость (напр., вода), то она въ обоихъ колѣнахъ стоитъ на одинаковой высотѣ; поверхности A_1B_1 и A_2B_2 (фиг. 191) лежатъ въ одной горизонтальной плоскости. Само собою разумѣется, что жидкость только тогда можетъ быть въ равновѣсїи, если въ произвольномъ сѣченіи CD соединительной трубки съ обѣихъ сторонъ будетъ одинаковое давленіе. Это происходитъ тогда, когда уровень жидкости въ обоихъ колѣнахъ стоитъ на одной высотѣ надъ центромъ тяжести поперечнаго сѣченія CD .

Если въ сообщающихся сосудахъ находятся разнородныя жидкости съ различными удѣльными вѣсами, то въ положенїи равновѣсія болѣе легкая жидкость въ одномъ колѣнѣ будетъ стоять выше, чѣмъ болѣе тяжелая въ другомъ колѣнѣ.

Если s_1 и s_2 — удельные веса жидкостей, h_1 и h_2 — высоты уровней жидкостей до разделяющей их плоскости $MN = F$ (фиг. 192 и 193), то, по уравнению 231, стр. 182, такъ какъ эта плоскость должна испытывать съ обѣихъ сторонъ одинаковое давленіе, получимъ:

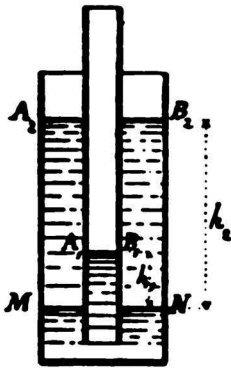
$$\gamma F h_1 s_1 = \gamma F h_2 s_2$$

или:

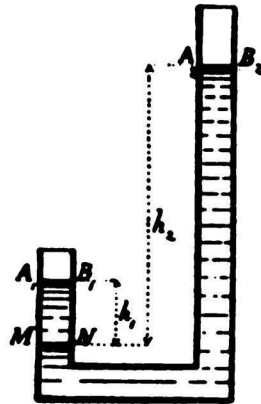
$$\frac{h_1}{h_2} = \frac{s_2}{s_1} \dots \dots \dots 239)$$

т. е. высоты уровней жидкостей надъ разделяющей ихъ плоскостью обратно пропорціональны удельнымъ весамъ жидкостей.

Фиг. 192



Фиг. 193.



Однако этотъ законъ не приложимъ для очень узкихъ трубокъ, такъ называемыхъ волосныхъ трубокъ (см. стр. 3).

Сообщающіеся трубки примѣняются, между прочимъ, въ нивелирныхъ инструментахъ.

ГЛАВА V.

Ученіе о движеніи (динамика) капельно-жидкихъ тѣлъ.

§ 33.

Истеченіе воды изъ сосудовъ.

Для свободно падающей воды примѣняются тѣ же законы, какъ и для свободно падающихъ твердыхъ тѣлъ.

Если Q — количество воды, притекающей въ секунду въ кубическихъ метрахъ (слѣдовательно, $1000 Q$ — вѣсъ ея въ килогр.:

НЕ ВЪДУНТ
(СПЕЦ)

$\frac{1000 Q}{g}$ — масса ея), h — высота паденія и v — скорость, съ которой вода достигаетъ нижней точки (фиг. 194), то, по уравненію 22, стр. 28:

$$1000 Q h = \frac{1000 Q}{g} \frac{v^2}{2}$$

Слѣдовательно:

$$h = \frac{v^2}{2g} \dots \dots \dots 240)$$

или:

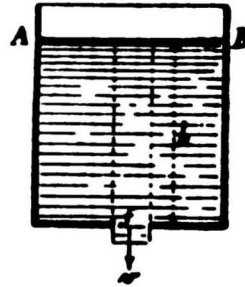
$$v = \sqrt{2gh} \dots \dots \dots 241)$$

Выраженіе $\frac{v^2}{2g}$ называютъ высотой, соответствующей скорости (свободно-падающаго тѣла).

Фиг. 194.



Фиг. 195.



Если вода заключена въ цилиндрической сосудъ (фиг. 195), и дно этого сосуда сразу отнять, то вся масса воды начнетъ свободно падать, и верхній слой воды АВ придетъ внизъ со скоростью $v = \sqrt{2gh}$.

Напротивъ, если сразу отнять не все дно, а только часть его съ поперечнымъ сѣченіемъ f , то свободно упадетъ только столбъ, находящійся надъ отверстиемъ, и тѣ частицы этого столба, которыя раньше находились на поверхности, придутъ внизъ со скоростью v . Если, при помощи притока со стороны, будемъ поддерживать одну и ту же высоту напора h , то приходящія внизъ частицы воды все время истечения будутъ проходить высоту h ; поэтому теоретическая скорость истечения $v = \sqrt{2gh}$, а теоретическое количество воды, вытекающее въ секунду черезъ поперечное сѣченіе f :

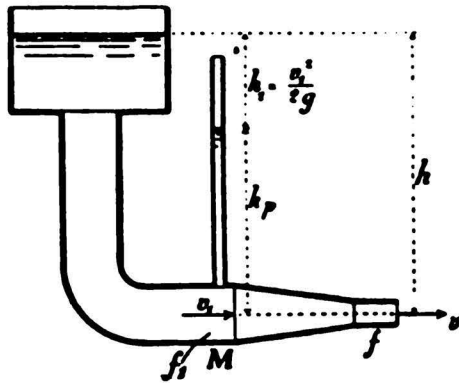
$$Q = f \sqrt{2gh} \dots \dots \dots 242)$$

Пусть сосудъ снабженъ снизу трубою (фиг. 196), согнутою на определенной высотѣ и затѣмъ идущей горизонтально. Эта труба въ М имѣетъ поперечное сѣченіе f_1 , затѣмъ постепенно суживается и оканчивается насадкой съ меньшимъ поперечнымъ сѣченіемъ f .

Скорость у выпускного отверстия здесь также соответствует полной высоте падения h и имеет величину:

$$v = \sqrt{2gh}$$

Фиг. 196.



Слѣдовательно, количество воды, вытекающей въ секунду, по уравненію 242:

$$Q = fv = f\sqrt{2gh}$$

Такъ какъ то же количество воды должно пройти въ 1 секунду въ каждомъ другомъ поперечномъ сѣченіи трубы, то для сѣченія M , лежащаго на одной высотѣ съ выпускнымъ отверстіемъ, будемъ имѣть:

$$f_1 v_1 = fv$$

Слѣдовательно:

$$v_1 = \frac{f}{f_1} v = \frac{f}{f_1} \sqrt{2gh}$$

и (такъ какъ $f_1 > f$) будетъ меньше v , т. е. меньше той скорости, которая соотвѣтствуетъ полной высотѣ напора.

Но высота напора, соотвѣтствующая скорости v_1 , по уравненію 240, будетъ:

$$h_1 = \frac{v_1^2}{2g}$$

Слѣдовательно, для поперечнаго сѣченія M (фиг. 196) будемъ имѣть высоту напора:

$$h_p = h - h_1 = h - \frac{v_1^2}{2g}$$

не израсходованную на приобрѣтеніе скорости и такъ называемую высоту давленія *). Въ открытой сверху трубкѣ, вставленной въ этомъ

*) На этомъ основано устройство реактивныхъ турбинъ.

вершиною въ точкѣ А (фиг. 198), такъ какъ, по уравненію 248, отдѣльные (элементарные) расходы воды относятся между собою, какъ корни квадратные изъ соотвѣствующихъ высотъ напора.

Полный расходъ воды Q поэтому равенъ призмѣ съ площадью поперечнаго сѣченія BCDE.

На фиг. 198:

$$BCDE = ADE - ACB$$

а такъ какъ извѣстно, что площадь параболы = $\frac{2}{3}$ площади прямоугольника, построеннаго на хордѣ и высотѣ, то:

$$BCDE = \frac{2}{3} AFDE - \frac{2}{3} AGCB$$

или:

$$\Sigma (\Delta \sqrt{2gy}) = \frac{2}{3} H\sqrt{2gH} - \frac{2}{3} H_1\sqrt{2gH_1}$$

Слѣдовательно, по уравненію 244, полный расходъ воды будетъ:

$$Q = \frac{2}{3} b\sqrt{2g} (H^{3/2} - H_1^{3/2}) \dots \dots \dots 245)$$

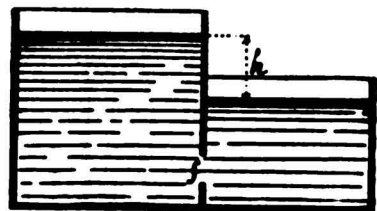
гдѣ b —ширина выпускнаго отверстия, H —глубина нижняго края его, H_1 —глубина верхняго края отъ уровня воды.

Для $H_1 = 0$, т. е. если верхній край выпускнаго отверстия совпадаетъ съ уровнемъ воды, изъ уравненія 245 получимъ:

$$Q = \frac{2}{3} bH\sqrt{2gH} \dots \dots \dots 246)$$

Если выпускное отверстие находится подъ водой (фиг 199), то для вычисленія Q за высоту напора въ уравненіи 242 надо принять вертикальное разстояніе h между уровнями воды въ обоихъ соприкасающихся сосудахъ.

Фиг. 199.



Дѣйствительный расходъ воды болѣе или менѣе отличается отъ теоретическаго. Это происходитъ отъ того, что, съ одной стороны, скорость истеченія уменьшается, вслѣдствіе того, что ближайшія къ стѣнкамъ частицы воды для выхода въ отверстіе должны рѣзко измѣнить направленіе своего движенія, а съ другой — не все поперечное сѣченіе отверстия занято вытекающей струей воды, такъ какъ послѣдняя сжимается.

Чтобы получить дѣйствительно вытекающее количество воды, нужно значенія его, полученныя въ уравненіяхъ 242, 245 и 246, умножить еще на такъ называемый коэффициентъ истеченія воды μ , который имѣетъ различную величину, въ зависимости отъ того, будетъ ли сжатіе струи полнымъ или неполнымъ.

Полное сжатіе струи бываетъ въ томъ случаѣ, когда выпускное отверстіе по всему периметру имѣетъ заостренные края снаружи и вмѣстѣ съ тѣмъ ширина отверстія незначительна сравнительно съ разстояніемъ его отъ близлежащаго края сосуда и высотой напора. Для этого случая, на основаніи опытовъ можно принять коэффициентъ истечения равнымъ:

$$\mu = 0,62 \dots \dots \dots 247)$$

Неполное сжатіе струи происходитъ тогда, когда одна или нѣсколько сторонъ выпускного отверстія являются продолженіемъ стѣнокъ сосуда. Если коэффициентъ истечения при неполномъ сжатіи струи обозначить черезъ μ_1 , полный периметръ выпускного отверстія—черезъ U , а черезъ nU — ту его часть, у которой не происходитъ никакого сжатія, то:

для прямоугольныхъ отверстій: $\mu_1 = (1 + 0,15 n) \mu \dots 248)$

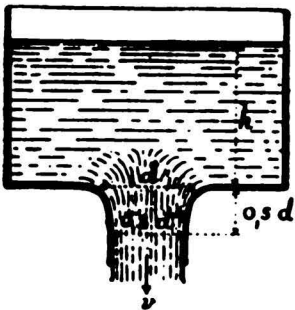
„ круглыхъ „ „ $\mu_1 = (1 + 0,13 n) \mu \dots 249)$

На основаніи этого составлена слѣдующая таблица:

для $n =$	$\frac{1}{4}$	$\frac{1}{2}$	$\frac{3}{4}$	
$\mu_1 =$	0,643	0,667	0,690	для прямоугольныхъ отверстій
$\mu_1 =$	0,640	0,660	0,680	„ круглыхъ „

Примѣняя короткую коническую выпускную трубу съ хорошо закругленными краями, верхній діаметръ которой d постепенно суживается книзу и на разстояніи $0,5 d$ отъ дна сосуда принимаетъ величину $0,8 d$ (фиг. 200), можно достигнуть того, что никакого дальнѣйшаго сжатія струи вытекающей воды не произойдетъ. Въ этомъ случаѣ коэффициентъ истечения имѣетъ величину:

Фиг. 200.



$$\mu = 0,96 \dots \dots \dots 250)$$

Если площадь поперечнаго сѣченія трубы, соответствующаго діаметру $0,8 d$, обозначить черезъ f , то дѣйствительно вытекающее количество воды въ 1 секунду будетъ равно:

$$Q = 0,96f \sqrt{2gh} \dots \dots \dots 251)$$

Задача 111. Какое количество воды Q вытекаетъ въ минуту изъ отверстія въ днѣ сосуда, съ площадью поперечнаго сѣченія $f = 8$ сантим. ² при неизмѣнной высотѣ напора $h = 2,5$ метр., если предположить полное сжатіе струи?

Р ѣ ш е н і е. Теоретическій расходъ воды по уравненію 242:

$$Q = 60 \cdot 0,0008 \sqrt{2 \cdot 9,81 \cdot 2,5} = 0,336 \text{ метр.}^3$$

Слѣдовательно, при $\mu = 0,62$ (уравненіе 247), дѣйствительный расходъ воды будетъ:

$$\mu Q = 0,62 \cdot 0,336 = 0,20832 \text{ метр.}^3 = \approx 208 \text{ литровъ.}$$

Задача 112. Нижній край шлюзнаго затвора, шириною 1,4 метра, отстоитъ отъ дна шлюзнаго каняла на разстояніи 1,16 метр. Найти количество протекающей въ 1 секунду воды, если высота уровня воды надъ дномъ шлюзнаго канала равна 1,2 метр.?

Р ѣ ш е н і е. Полный периметръ пропускного отверстія:

$$U = 2 \cdot 0,16 + 2 \cdot 1,4 = 3,12 \text{ метр.}$$

Съ обѣихъ сторонъ и у дна никакого сжатія струи не происходитъ: слѣдовательно:

$$nU = 2 \cdot 0,16 + 1,4 = 1,72 \text{ метр.}$$

Отсюда:

$$n = \frac{nU}{U} = \frac{1,72}{3,12} = 0,55$$

При $\mu = 0,62$, по уравненію 248, получимъ:

$$\mu_1 = (1 + 0,15 \cdot 0,55) 0,62 = 0,67$$

Подставивъ въ уравненіе 245, стр. 189, значенія: $b = 1,4$ метра; $H = 1,2$ метра; $H_1 = 1,2 - 0,16 = 1,04$ метра, получимъ теоретическій расходъ воды:

$$Q = \frac{2}{3} \cdot 1,4 \cdot \sqrt{2 \cdot 9,81} (1,2^{3/2} - 1,04^{3/2}) = 1,075 \text{ метр.}^3$$

Слѣдовательно, дѣйствительный расходъ воды будетъ:

$$\mu_1 Q = 0,67 \cdot 1,075 = 0,720 \text{ метр.}^3 = 720 \text{ литровъ}$$

По приближительному вычисленію (уравненіе 242) получили бы (ср. фиг. 197, стр. 188):

$$\begin{aligned} \mu_1 Q &= 0,67 \cdot 0,16 \cdot 1,4 \sqrt{2 \cdot 9,81} (1,2 - \frac{1}{2} \cdot 0,16) \\ \mu_1 Q &= 0,67 \cdot 0,224 \cdot 4,69 = 0,704 \text{ метр.}^3 = 704 \text{ литра.} \end{aligned}$$

§ 34.

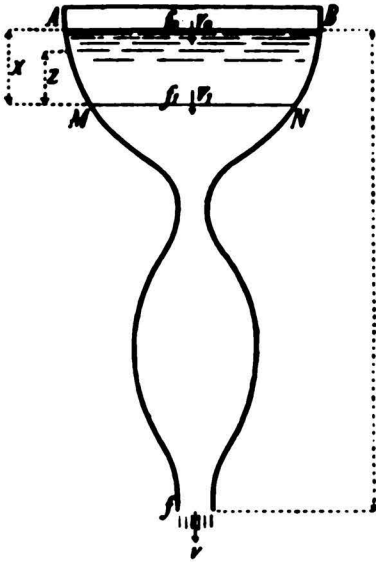
Гидравлическое давленіе.

Въ то время какъ гидростатическимъ давленіемъ называютъ давленіе, производимое водой въ состояніи покоя (§ 28, стр. 171), подъ гидравлическимъ давленіемъ разумѣютъ давленіе, производимое водой, находящейся въ движеніи и заключенной въ стѣнкахъ какого-нибудь сосуда.

Для одного и того же мѣста внутри сосуда, въ зависимости отъ обстоятельствъ, гидравлическое давленіе можетъ сильно разниться отъ гидростатическаго.

Пусть представленный на фиг. 201 сосудъ наполненъ водою и сначала снизу закрытъ, такъ что вода находится въ покоѣ. Въ такомъ случаѣ для поперечнаго сѣченія MN, находящагося на разстояніи x

Фиг. 201.



отъ поверхности воды въ сосудѣ, по § 80, стр. 177 гидростатическое давленіе p на единицу поверхности равно вѣсу столба воды, высотой x; слѣдовательно, обозначивъ черезъ γ — вѣсъ кубической единицы воды, получимъ:

$$p = \gamma x, \text{ или: } x = \frac{p}{\gamma}$$

При открытіи нижняго отверстія въ сосудѣ, вода придетъ въ движеніе и вмѣстѣ съ этимъ произойдетъ перемѣна въ давленіи. Пусть z — высота столба воды, вѣсъ котораго представитъ гидравлическое давленіе p, проявляющееся въ сѣченіи MN; тогда:

$$p = \gamma z, \text{ или: } z = \frac{p}{\gamma}$$

Прежде всего слѣдуетъ точнѣе опредѣлить высоту гидравлическаго давленія z.

Согласно фиг. 201, примемъ слѣдующія обозначенія для поперечныхъ сѣченій и соответствующихъ скоростей воды:

- f_0 и v_0 для верхняго уровня воды AB
- f „ v „ нижняго выпускнаго отверстія
- f_1 „ v_1 „ сѣченія MN

h—обозначаетъ полную высоту паденія.

Если будемъ разсматривать всю массу воды между верхнимъ уровнемъ и нижнимъ выпускнымъ отверстіемъ, то по уравненію 21, стр. 27, замѣняя P черезъ mg и s—черезъ h, найдемъ:

$$mgh = \frac{m v^2}{2} - \frac{m v_0^2}{2}$$

Для массы воды между сѣченіемъ MN и нижнимъ выпускнымъ отверстіемъ дѣйствительная высота паденія = $h - x + z$; поэтому по уравненію 21:

$$mg (h - x + z) = \frac{m v^2}{2} - \frac{m v_1^2}{2}$$

НЬ УДУНТ
(ИПР)

Вычитая оба послѣднія равенства одно изъ другого, получимъ:

$$mg(z-x) = -\frac{m v_1^2}{2} + \frac{m v_0^2}{2}$$

или:

$$z = x - \left(\frac{v_1^2}{2g} - \frac{v_0^2}{2g} \right) \dots \dots \dots 252$$

т. е. высота гидравлическаго давления для опредѣленнаго сѣченія равна высотѣ гидростатическаго давления, уменьшенной на разность между высотами, соответствующими скоростямъ въ выбранномъ мѣстѣ и у верхняго уровня воды въ сосудѣ.

Уравненіе 252 можно написать и иначе:

$$z = x - \frac{v_1^2}{2g} \left(1 - \frac{v_0^2}{v_1^2} \right)$$

А такъ какъ:

$$f_0 v_0 = f_1 v_1$$

или:

$$\frac{v_0}{v_1} = \frac{f_1}{f_0}$$

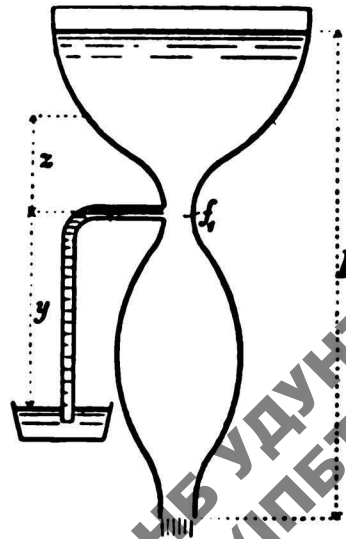
то, подставляя въ уравненіе 252 вмѣсто $\frac{v_0}{v_1}$ только что найденное его значеніе, получимъ:

$$z = x - \frac{v_1^2}{2g} \left(1 - \frac{f_1^2}{f_0^2} \right) \dots \dots \dots 253$$

Поэтому, при $f_1 < f_0$ высота гидравлическаго давления меньше высоты гидростатическаго давления. Слѣдовательно, при истеченіи воды во всѣхъ сѣченіяхъ, которыя меньше сѣченія у верхняго уровня, давление на стѣнки сосуда меньше давления воды въ состояніи покоя (т. е. въ закрытомъ снизу сосудѣ).

Мѣстнымъ, достаточнымъ по величинѣ, суженіемъ сосуда можно даже достигнуть того, что черезъ отверстіе въ суженномъ мѣстѣ вода не польется, а, напротивъ, будетъ всасываться воздухъ. Если въ этомъ мѣстѣ къ сосуду присоединить трубку съ загнутымъ внизъ колѣномъ, нижній конецъ котораго будетъ погруженъ въ открытый резервуаръ съ водой (фиг. 202), то вода изъ него будетъ подниматься по трубкѣ и вливаться въ главный сосудъ до тѣхъ поръ, пока $u + z < 10,33$ метр. (ср. § 39).

Фиг. 202.



Б УДУНТ
(ПЕТ)

Примѣръ гидравлическаго давленія былъ уже представленъ на фиг. 196, стр. 187. Дѣйствительно, если считать (какъ уже было указано) верхній уровень воды неизмѣннымъ, такъ что $v_0 = 0$, то уравненіе 252 для $x = h$ приметъ видъ:

$$z = h - \frac{v_1^2}{2g}$$

Высота гидравлическаго давленія z въ этомъ случаѣ совпадаетъ съ высотой давленія, обозначенной на стр. 187 черезъ h_p .

§ 35.

Движеніе воды по трубамъ.

Если вода протекаетъ по длинному водопроводу, то она теряетъ въ скорости вслѣдствіе тренія о стѣнки трубы. Поэтому часть h_1 полной высоты напора h теряется для скорости и затрачивается на преодоленіе тренія; разность $(h - h_1)$ идетъ на образованіе скорости v . Вслѣдствіе этого:

$$h - h_1 = \frac{v^2}{2g}$$

или:

$$h = \frac{v^2}{2g} + h_1 \quad 254)$$

h_1 —тѣмъ больше, чѣмъ длиннѣе труба и чѣмъ меньше ея діаметръ, и возрастаетъ, какъ показали опыты, пропорціонально квадрату скорости. Если обозначить длину черезъ l , діаметръ — черезъ d , то для новыхъ чугунныхъ трубъ при среднихъ скоростяхъ можно принять *):

*) Вообще:

$h_1 = k \frac{l}{d} \frac{v^2}{2g}$ (k = коэффициенту тренія между водой и стѣнкой трубы) куда, по Вейсбаху, производившему свои опыты съ новыми гладкими трубами, слѣдуетъ подставить:

$$k = 0,01439 + \frac{0,00947}{\sqrt{v}}$$

Для $v = 1$ метр.:

$$k = 0,02386$$

или, округляя, какъ въ уравненіи 255:

$$k = 0,024$$

По опытамъ Данига, для гладкихъ чугунныхъ трубъ:

$$k = 0,02 + \frac{0,004}{\sqrt{v}}$$

для $v = 1$ метр. получимъ тоже:

$$k = 0,024$$

НБ УДУНТ
(ИПБТ)

$$h_1 = 0,024 \frac{1}{d} \frac{v^2}{2g} \dots \dots \dots 255)$$

Подставляя это выражение въ уравненіе 254, получимъ:

$$h = \frac{v^2}{2g} \left(1 + 0,024 \frac{1}{d} \right)$$

или:

$$v = \sqrt{\frac{2gh}{1 + 0,024 \frac{1}{d}}} \dots \dots \dots 256)$$

Для старыхъ трубъ, принимая во вниманіе ржавчину и образованіе вслѣдствіе этого значительныхъ осадковъ для запаса прочности, (по Дюпюи) слѣдуетъ брать:

$$h_1 = 0,03 \frac{1}{d} \frac{v^2}{2g} \dots \dots \dots 257)$$

откуда:

$$v = \sqrt{\frac{2gh}{1 + 0,03 \frac{1}{d}}} \dots \dots \dots 258)$$

Существуетъ еще другое, особое сопротивленіе въ трубопроводахъ, а именно при протеканіи воды въ колѣнахъ (колѣнчатыхъ трубахъ) и въ изогнутыхъ частяхъ, на преодоленіе котораго теряется для скорости еще часть h_2 полной высоты напора h . Вода не сразу принимаетъ новое сильное направленіе и потому не заполняетъ въ колѣнѣ или сильномъ закругленіи всего сѣченія трубы (фиг. 203 и 204).

Фиг. 203.



Фиг. 204.



По опытамъ Вейсбаха принимаютъ:

а) для колѣнъ съ угломъ ϑ (фиг. 203),

$$h_2 = \zeta \frac{v^2}{2g} \dots \dots \dots 259)$$

гдѣ

$$\zeta = 0,9457 \sin^2 \left(\frac{\vartheta}{2} \right) + 2,047 \sin^4 \left(\frac{\vartheta}{2} \right) \dots \dots \dots 260)$$

для $\vartheta =$	20°	30°	40°	50°	60°	70°	80°	90°
$\zeta =$	0,046	0,073	0,139	0,234	0,364	0,533	0,740	0,984

б) для изогнутых частей трубопровода съ центральнымъ угломъ ϑ и среднимъ радиусомъ закругленія R (фиг. 204):

$$h_2 = \zeta' \frac{\vartheta^0}{90} \frac{v^2}{2g} \dots \dots \dots 261)$$

гдѣ:

$$\zeta' = 0,131 + 0,163 \left(\frac{d}{R} \right)^{3,5} \dots \dots \dots 262)$$

для $\frac{d}{R} =$	0,4	0,5	0,6	0,8	1,0	1,25
$\zeta' =$	0,138	0,145	0,158	0,206	0,294	0,487

Для опредѣленія сопротивленій, встрѣчающихся при протокѣ воды черезъ клапаны, краны, золотники, паровыпускные клапаны, были произведены опыты Вейсбахомъ, Бахомъ и Лангомъ, результаты которыхъ собраны, напр., въ „Des Ingenieurs Taschenbuch Hütte“, 1905 г., I ч., стр. 254 *).

Задача 113. Изъ большого резервуара проведена вода при помощи трубопровода, длиною 6 километр., къ точкѣ, лежащей на 16 метр. ниже уровня воды въ резервуарѣ. Найти величину скорости истеченія v , при диаметрѣ трубы 20 сантим., и количество протекающей воды въ минуту.

Рѣшеніе. По уравненію 256 для новыхъ трубъ:

$$v = \sqrt{\frac{2 \cdot 9,81 \cdot 16}{1 + 0,024 \frac{6000}{0,2}}} = 0,66 \text{ метр.}$$

Слѣдовательно:

$$Q = 60 \cdot \frac{d^2 \pi}{4} \cdot v = 60 \cdot \frac{0,2^2 \cdot 3,14}{4} \cdot 0,66 = 1,244 \text{ метр.}^3$$

По уравненію 258 для старыхъ (бывшихъ въ долгомъ употребленіи) трубъ:

$$v = \sqrt{\frac{2 \cdot 9,81 \cdot 16}{1 + 0,03 \frac{6000}{0,2}}} = 0,59 \text{ метр.}$$

и:

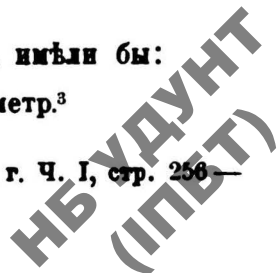
$$Q = 60 \cdot \frac{0,2^2 \cdot 3,14}{4} \cdot 0,59 = 1,112 \text{ метр.}^3$$

Не принимая во вниманіе сопротивленія тренія, имѣли бы:

$$v = \sqrt{2 \cdot 9,81 \cdot 16} = 17,72 \text{ метр.**) } Q = 33,4 \text{ метр.}^3$$

*) Въ русскомъ пер. «Hütte». Справочная книга. 1902 г. Ч. I, стр. 256—257. Прим. пер.

**) См. Приложение. Таблица III б.



§ 36.

Движеніе воды въ каналахъ.

Каналамъ въ большинствѣ случаевъ придаютъ паденіе, т. е. дно канала дѣлаютъ наклоннымъ къ горизонтальной плоскости; образуется, слѣдовательно, наклонная плоскость, по которой движеніе воды, если не принимать во вниманіе тренія, было бы ускореннымъ. Вслѣдствіе же тренія о дно и боковыя стѣнки канала, появляется сопротивленіе, замедляющее движеніе воды и возрастающее пропорціонально квадрату скорости, такъ что, при постоянномъ уклонѣ и неизмѣнномъ сѣченіи канала, движеніе, при определенной скорости, становится равномернымъ.

Если F — поперечное сѣченіе воды въ каналѣ, v — средняя скорость, то количество протекающей въ 1 секунду воды будетъ:

$$Q = Fv \dots \dots \dots 263)$$

Но скорость не во всѣхъ точкахъ одного и того же сѣченія одинакова: наибольшей величины она достигаетъ въ срединѣ канала, немного ниже поверхности воды, и отсюда уменьшается къ стѣнкамъ и дну. На практикѣ самымъ точнымъ образомъ скорость теченія измѣряется вертушкой Вольмана; проще, но менѣе точно, — поплавками. Для теоретическаго опредѣленія средней скорости v существуютъ различныя формулы, изъ которыхъ самой употребительной считается формула Базена. Она имѣетъ слѣдующій видъ:

$$v = c \sqrt{RJ} \dots \dots \dots 264)$$

Въ ней приняты слѣдующія обозначенія:

- | | | |
|--|---|--|
| l — длина канала | } $J = \frac{h}{l}$ уклонъ канала | } $R = \frac{F}{U}$ (такъ называемый гидравлическій радиусъ) |
| h — высота паденія канала | | |
| F — поперечное сѣченіе воды въ каналѣ | } $R = \frac{F}{U}$ гидравлическій радиусъ) | |
| U — омываемый водой периметръ поперечнаго профиля канала | | |

c — коэффициентъ, полученный изъ опытовъ, который по Базену равенъ:

$$c = \sqrt{\frac{1}{\alpha + \frac{\beta}{R}}} \dots \dots \dots 265)$$

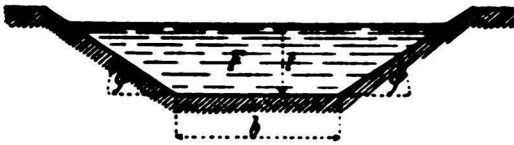
Для α и β надо подставлять различныя значенія, зависящія отъ матеріала, изъ котораго сооруженъ каналъ:

- $\alpha = 0,00015$; $\beta = 0,0000045$ для строганнаго дерева и цемента,
 $\alpha = 0,00019$; $\beta = 0,0000133$ „ плитняка (тесоваго камня), кирпича и нестроганнаго дерева,

$\alpha = 0,00024$; $\beta = 0,00006$ для бутовой кладки,
 $\alpha = 0,00028$; $\beta = 0,00035$ „ земли,
 $\alpha = 0,0004$; $\beta = 0,0007$ „ гальки.

Поперечное сечение канала должно быть устроено такъ, чтобы потеря напора была возможно меньшая. А такъ какъ потеря зависитъ отъ сопротивлений тренія, которыя, въ свою очередь, пропорціональны омываемому периметру, то однимъ изъ условий рациональнаго устройства канала будетъ то, чтобы омываемый периметръ U былъ возможно меньше.

Фиг. 205.



отъ сопротивлений тренія, которыя, въ свою очередь, пропорціональны омываемому периметру, то однимъ изъ условий рациональнаго устройства канала будетъ то, чтобы омываемый периметръ U былъ возможно меньше.

Это условіе будетъ выполнено, если будемъ имѣть (фиг. 205):

$$t = \sqrt{\frac{F \sin \phi}{2 - \cos \phi}}; \quad b = 2t \cdot \operatorname{tg} \phi$$

Тогда отыскиваемый периметръ будетъ:

$$U = b + \frac{2t}{\sin \phi}$$

На основаніи этого для различныхъ угловъ откоса ϕ вычислена слѣдующая таблица:

Уголъ откоса $\phi =$	Глубина воды $t =$	Ширина для канала $b =$	Омываемый периметръ $U =$	
90°	$0,707 \sqrt{F}$	$1,414 \sqrt{F}$	$2,828 \sqrt{F}$	для дерева
60°	$0,76 \sqrt{F}$	$0,877 \sqrt{F}$	$2,632 \sqrt{F}$	„ каменной одежды
45°	$0,74 \sqrt{F}$	$0,613 \sqrt{F}$	$2,704 \sqrt{F}$	„ земли съ обдѣлкой и укрѣпленіемъ откосовъ
30°	$0,664 \sqrt{F}$	$0,536 \sqrt{F}$	$3,012 \sqrt{F}$	„ земли безъ обдѣлки и укрѣпленія откосовъ

Задача 114. Каналь вырыть въ земль съ паденіемъ $J = \frac{h}{l} = \frac{1}{1500}$

Ширина дна канала = 3 метр., уголъ откоса $\phi = 30^\circ$ и глубина воды въ каналь $t = 1$ метр. Найти скорость v и количество протекающей въ 1 секунду воды.

Рѣшеніе. По фиг. 206:

$$AD = BC = \frac{1}{\sin 30^\circ} = 2 \text{ метр.}$$

$$AD_1 = BC_1 = \sqrt{2^2 - 1} = 1,732 \text{ метр.}$$

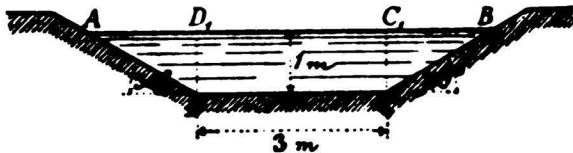
Отсюда:

$$F = (3 + 1,732) \cdot 1 = 4,732 \text{ метр.}^2$$

$$U = AD + DC + CB = 2 + 3 + 2 = 7 \text{ метр.}$$

$$\text{Слѣдовательно: } R = \frac{F}{U} = \frac{4,732}{7} = 0,676$$

Фиг. 206.



Подставляя въ уравненіе 265 это значеніе, и кромѣ того, $\alpha = 0,00028$ и $\beta = 0,00035$ (для земли), получимъ:

$$c = \sqrt{\frac{1}{0,00028 + \frac{0,00035}{0,676}}} = 35,4$$

а по уравненію 264:

$$v = 35,4 \sqrt{\frac{0,676}{1500}} = 0,752 \text{ метр.}$$

Количество воды, протекающей въ 1 секунду, по уравненію 263 будетъ:

$$Q = 4,732 \cdot 0,752 = \approx 3,5 \text{ метр.}^3$$

Задача 115. Требуется устроить каналъ, длиною 2000 метр. изъ бутовой кладки, который былъ бы въ состояніи давать въ секунду воды $Q = 4,8 \text{ метр.}^3$ при скорости $v = 1,2 \text{ метр.}$ Найти поперечное сѣченіе канала и необходимое паденіе.

Рѣшеніе. Поперечное сѣченіе воды въ каналѣ, по уравненію 263, стр. 197, равно:

$$F = \frac{Q}{v} = \frac{4,8}{1,2} = 4 \text{ метр.}^2$$

По таблицѣ, на стр. 198, для $\varphi = 60^\circ$:

$$\text{глубина воды: } t = 0,76 \sqrt{4} = 1,52 \text{ метр.}$$

$$\text{ширина дна канала: } b = 0,877 \sqrt{4} = 1,754 \text{ метр.}$$

$$\text{омываемый периметръ: } U = 2,632 \sqrt{4} = 5,264 \text{ метр.}$$

$$\text{Слѣдовательно: } R = \frac{4}{5,264} = 0,76$$

НБ УДУНТ
(ИПБТ)

Подставляя это значение и кромѣ того $\alpha = 0,00024$; $\beta = 0,00006$ (для бутовой кладки) въ уравненіе 263, получимъ :

$$c = \sqrt{\frac{1}{0,00024 + \frac{0,00006}{0,76}}} = 55,9$$

Тогда по уравненію 264, стр. 197:

$$J = \frac{h}{l} = \frac{v^2}{c^2 R} = \frac{1,44}{3125 \cdot 0,76} = \frac{1}{1650}$$

Отсюда полная высота паденія канала:

$$h = \frac{2000}{1650} = \approx 1,2 \text{ метр.}$$

§ 37.

Ударъ воды.

Подъ ударомъ водяной струи разумѣютъ гидравлическое давленіе ея на перпендикулярную или наклонную подъ угломъ къ ея движенію плоскость, при чемъ вода теряетъ часть своей скорости. Подверженная удару плоскость при этомъ можетъ находиться въ покоѣ или сама совершать какое-нибудь движеніе.

Ударъ, вслѣдствіе несжимаемости воды, будетъ абсолютно неупругій.

Если обозначить черезъ m_1 —массу ударяющей частицы воды, M_2 —массу перпендикулярной къ движенію воды, подверженной удару плоскости, то, при одинаковыхъ скоростяхъ v_1 и v_2 , потеря въ работѣ, которую претерпѣваетъ частица воды вслѣдствіе удара, по уравненію 205, стр. 164, будетъ:

$$a_2 = \frac{1}{2} \frac{m_1 M_2}{m_1 + M_2} (v_1 - v_2)^2$$

Въ виду незначительности m_1 по сравненію съ ударяемой массой M_2 , можно знаменатель $(m_1 + M_2)$ принять равнымъ M_2 . Тогда:

$$a_2 = \frac{1}{2} m_1 (v_1 - v_2)^2$$

Потеря работы для всей ударяющей массы равна суммѣ потерь работы отдѣльныхъ частицъ воды и равна, если подставить $\Sigma m_1 = M_1$,

$$A_2 = \frac{1}{2} M_1 (v_1 - v_2)^2$$

Чтобы получить работу L , передаваемую ударяемой плоскости, надо изъ разности живыхъ силъ воды до и послѣ удара вычесть величину полной потери работы. Поэтому полезное дѣйствіе удара будетъ:

$$L = \frac{M_1 v_1^2}{2} - \frac{M_1 v_2^2}{2} - \frac{1}{2} M_1 (v_1 - v_2)^2 = M_1 v_2 (v_1 - v_2)$$

или, если обозначить расход ударяющей воды въ секунду через Q , а вѣсь кубическаго метра воды—черезъ γ ($= 1000$ килогр.), то:

$$L = \gamma \frac{Q}{g} v_2 (v_1 - v_2) \dots \dots \dots 266)$$

Давленіе P , производимое водой на плоскость, найдется по уравненію 21, стр. 27, изъ зависимости между механической работой и живой силой:

$$Pv_2 = L = \gamma \frac{Q}{g} v_2 (v_1 - v_2)$$

откуда:

$$P = \gamma \frac{Q}{g} (v_1 - v_2) \dots \dots \dots 267)$$

Для случая, когда ударяемая плоскость находится въ покоѣ ($v_2 =$ нулю), получимъ:

$$P = \gamma \frac{Q}{g} v_1 \dots \dots \dots 268)$$

Если F — площадь ударяемой плоскости, то послѣ подстановки:

$$Q = Fv_1$$

уравненіе 268 приметъ видъ:

$$P = 2\gamma F \frac{v_1^2}{2g} = 2\gamma Fh \dots \dots \dots 269)$$

Полезное дѣйствіе удара, по уравненію 266, будетъ максимум при:

$$v_2 = v_1 - v_2$$

или:

$$v_2 = \frac{v_1}{2} \dots \dots \dots 270)$$

и тогда:

$$L_{\max} = \gamma \frac{Q}{2} \frac{v_1^2}{2g} = \gamma \frac{Qh}{2} \dots \dots \dots 271)$$

Если ударъ производится не замкнутой струей воды, а открытой, неограниченной массой воды, то давленіе P на плоскость F будетъ меньше приведеннаго въ уравненіи 269. Оно тогда будетъ:

$$P = k\gamma F \frac{v_1^2}{2g} \dots \dots \dots 272)$$

гдѣ k —коэффициентъ получаемый изъ опыта.

Для тонкой, неподвижной пластинки, перпендикулярной къ направленію теченія: $k = 1,86$.

Если же, наоборотъ, пластинка движется въ покоящейся водѣ со скоростью v_1 , то: $k = 1,25$.

Для призмы или цилиндра значительной длины, движущихся въ направленіи оси $k = \frac{4}{3}$
 для цилиндра, движущагося въ поперечномъ направленіи $k = \frac{2}{3}$
 для шара $k = 0,55$

ГЛАВА VI.

**Ученіе о равновѣсіи газообразныхъ тѣлъ.
(Аэростатика.)**

§ 38.

Общіе законы.

Законы, приведенные относительно равновѣсія капельно-жидкихъ тѣлъ, а именно:

1. Давленіе, произведенное на жидкость, распространяется равномерно по всѣмъ направленіямъ (§ 28, стр. 171);
2. Давленіе жидкости, производимое ея собственнымъ вѣсомъ на какую-нибудь площадь, равно вѣсу столба жидкости, покоящагося на этой площади (§ 30, стр. 177);
3. Тѣло, погруженное въ жидкость, теряетъ въ своемъ вѣсѣ столько, сколько вѣситъ объемъ вытѣсненной имъ жидкости (§ 31, стр. 180);
4. Высоты двухъ столбовъ жидкостей надъ плоскостью ихъ соприкосновенія въ колѣнахъ сообщающихся сосудовъ (трубъ) обратно пропорціональны удѣльнымъ вѣсамъ жидкостей (§ 32, стр. 184);

относятся и къ газообразнымъ или такъ называемымъ упругимъ жидкостямъ. Благодаря же способности газообразныхъ тѣлъ относительно легко сжиматься, они кромѣ того производятъ цѣлый рядъ явленій, отличающихся отъ происходящихъ съ капельно-жидкими тѣлами.

Вслѣдствіе стремленія газообразныхъ тѣлъ все болѣе и болѣе расширяться, масса газообразнаго тѣла производитъ на стѣнки сосуда, въ которомъ она заключена, давленіе, называемое упругостью или силою расширенія. Въ сравненіи съ этою силою, давленіе, которое газъ производитъ на стѣнки сосуда вслѣдствіе своего вѣса, такъ ничтожно, что его можно совсѣмъ не принимать во вниманіе.

§ 39.

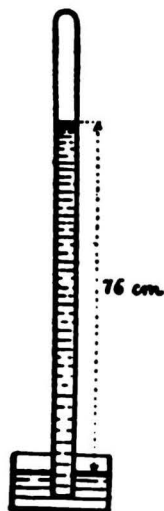
Давленіе атмосфернаго воздуха. Барометръ. Манометръ.

Величину упругости газа выражаютъ или вѣсомъ, производящимъ на единицу площади такое давленіе, какъ и газъ, или высотой столба жидкости (ртути или воды), которая въ закрытомъ сверху колѣнѣ сооб-

щающихся трубокъ уравниваетъ давленіе газа на поверхность жидкости въ другомъ колѣнѣ.

Если наполнить ртутью (фиг. 207) запаянную съ одного конца стеклянную трубку произвольной длины, но болѣе 76 сантим., и открытый конецъ ея закрыть, напр. пальцемъ, а затѣмъ перевернуть трубку, погрузить концомъ, закрытымъ пальцемъ, въ сосудъ со ртутью и потомъ уже отнять палецъ, то столбикъ ртути въ стеклянной трубкѣ остановится на высотѣ около 76 сантим. надъ поверхностью ртути въ сосудѣ, а надъ столбикомъ ртути въ трубкѣ останется безвоздушное пространство (опытъ Торичелли).

Фиг. 207.



Такой приборъ, снабженный дѣлениями, по которымъ можно отсчитать высоту ртутнаго столба, называется барометромъ, а высота столба ртути — барометрической высотой (показаніемъ барометра).

Ртутный столбъ, высотой около 76 сантим., уравнивается давленіемъ атмосфернаго воздуха на свободную поверхность ртути въ сосудѣ. А такъ какъ удѣльный вѣсъ ртути = 13,59, то давленіе атмосферы (воздуха) на квадратный сантиметръ имѣетъ величину.

$$P_0 = 76 \cdot 13,59 = 1033 \text{ гр.}$$

или :

$$P_0 = 1,033 \text{ килогр.}$$

Эта величина мѣняется въ зависимости отъ высоты мѣста, кромѣ того, она еще зависитъ отъ географической широты, температуры и влажности воздуха, но въ механикѣ она считается постоянной и, подъ названіемъ атмосферы, принимается за единицу при опредѣленіи давленія.

Такъ какъ столбъ ртути, высотой 0,76 метр., уравнивается столбомъ воды высотой $0,76 \cdot 13,59 = 10,33$ метр., то атмосферное давленіе можно выразить:

давленіемъ столба ртути, высотой 0,76 метр.

или :

давленіемъ столба воды, высотой 10,33 метр.

Вмѣсто такъ называемой физической атмосферы при вычисленияхъ, встречающихся въ технической механикѣ, за единицу принимаютъ техническую или метрическую атмосферу, при чемъ подъ этимъ разумѣютъ:

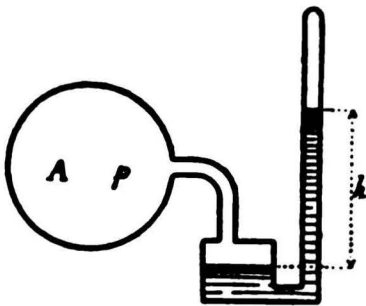
давленіе 1 килогр. на 1 сантим. ²

Поэтому получается следующее сопоставление:

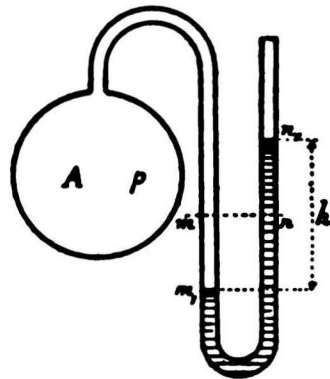
<p>1 физическая (старая) атмосфера $p_0 = 1,033$ клгр./центим.²</p>	<p>$= 76$ центим. ртутного столба (при 0°)</p>	}	. . 273)
	<p>$= 10,33$ метр. водяного столба (при 4°)</p>		
<p>1 техническая (новая) атмосфера $p_0 = 1$ клгр./центим.²</p>			
	<p>$= 73,55$ центим. ртутного столба (при 0°)</p>	}	. . 274)
	<p>$= 10$ метр. водяного столба (при 4°)</p>		

Манометръ, служащій для измѣренія давленія газовъ и паровъ, отличается отъ барометра главнымъ образомъ тѣмъ, что на поверх-

Фиг. 208.



Фиг. 209.



ность ртути въ сосудѣ дѣйствуетъ не давленіе свободной атмосферы, а упругость p газа или пара, заключеннаго въ резервуарѣ А (фиг. 208).

Сифонный манометръ (фиг. 209) состоитъ изъ изогнутой трубки, частью заполненной ртутью; одно колѣно этой трубки вверху открыто, а другое—соединено съ газовымъ резервуаромъ А.

Если давленіе въ резервуарѣ А равно давленію наружнаго воздуха, то поверхность ртути въ обоихъ колѣнахъ трубки будетъ лежать въ одной горизонтальной плоскости mn . Если же упругость газа въ резервуарѣ увеличится, то ртуть въ одномъ колѣнѣ трубки опустится на величину mm_1 и одновременно съ этимъ поднимется въ другомъ—на величину nn_1 .

Превышеніе давленія газа надъ давленіемъ наружнаго атмосфернаго воздуха измѣряется поэтому высотой ртутнаго столба h :

$$h = mm_1 + nn_1$$

Однако, при болѣе значительныхъ давленіяхъ, ртутные манометры должны быть очень высокими; въ такихъ случаяхъ употребляютъ металлическіе манометры.

Задача 116. Какъ велико давленіе (въ физическихъ атмосферахъ) на поршень насоса, подъ которымъ имѣется столбъ воды, высотой 50 метр. ?

Рѣшеніе.

$$p = \frac{50}{10,33} = 4,84 \text{ атм. (= 5 килогр./сентим.}^2)$$

Задача 117. Поршень аккумулятора, діаметромъ 25 сентим., нагруженъ 200 000 килогр. Сколькимъ (техническимъ) атмосферамъ равняется давленіе, производимое этимъ грузомъ ?

Рѣшеніе. Площадь поршня равна:

$$F = \frac{d^2 \pi}{4} = \frac{25^2 \cdot 3,14}{4} = 491 \text{ сентим.}^2$$

Слѣдовательно:

$$p = \frac{200\,000}{491} = \simeq 407 \text{ атм. (= 407 килогр./сентим.}^2)$$

Задача 118. Какова должна быть высота столба виннаго спирта (уд. вѣсъ = 0,8), чтобы уравновѣситъ столбъ ртути, высотой 0,76 метр. (уд. вѣсъ = 13,59) ?

Рѣшеніе.

$$h = 0,76 \cdot \frac{13,59}{0,8} = 12,91 \text{ метр.}$$

Задача 119. Къ газовому резервуару А прикрѣпленъ ртутный сифонный манометръ (фиг. 209), на которомъ измѣрено $h = 45,6$ сентим. Какъ велико давленіе газа p въ резервуарѣ. (Превышеніе давленія въ техническихъ атмосферахъ) ?

Рѣшеніе.

$$p = \frac{45,6}{73,55} = 0,62 \text{ атм. превышенія давленія (= 0,62 килогр./сентим.}^2)$$

§ 40.

Законъ Мариотта и Гей-Люссака.

При одинаковой температурѣ объемы газа обратно пропорціональны давленіямъ, производимымъ имъ на стѣнки сосуда (законъ Мариотта).

Пусть V —объемъ и p —давленіе определенной массы газа. Если предположимъ данную массу газа сжатой до объема V_1 и давленіе, соответствующее этому меньшему объему, обозначимъ черезъ p_1 , то, по вышеприведенному закону:

$$\frac{V}{V_1} = \frac{p_1}{p} \dots \dots \dots 275)$$

При постоянномъ давленіи увеличеніе объема газа пропорціонально повышенію температуры (законъ Гей-Люссака).

Пусть V_0 —объемъ массы газа, соответствующій температурѣ, равной нулю, и p —давленіе газа. Если затѣмъ, при неизмѣнномъ давленіи, повысить температуру до t^0 , то объемъ V_0 увеличится до V , и тогда:

$$\frac{V - V_0}{V_0} = \alpha t$$

или:

$$V = V_0(1 + \alpha t) \quad 276)$$

гдѣ для коэффиціента расширенія α нужно подставить его значеніе:

$$\alpha = 0,00367 = \frac{1}{273} *) \quad 277)$$

Если ту же массу газа, при томъ же давленіи p , доведемъ въ другой разъ до температуры t^0_1 , то объемъ ея будетъ:

$$V_1 = V_0(1 + \alpha t_1)$$

Дѣля найденныя выраженія для V и V_1 одно на другое, получимъ:

$$\frac{V}{V_1} = \frac{1 + \alpha t}{1 + \alpha t_1} \quad 278)$$

Соединяя законы Мариотта и Гей-Люссака, найдемъ зависимость между объемомъ, давленіемъ и температурой двухъ одинаковыхъ массъ газа при различныхъ давленіяхъ и температурахъ. Если сравнить объ эти массы газа съ третьей, имѣющей съ первой равное давленіе, а со второй — одну и ту же температуру, то получимъ слѣдующее сопоставленіе:

	Объемъ.	Температура.	Давленіе.
Массы газа 1.	V	t	p
” ” 2.	V_1	t_1	p_1
” ” 3.	V_2	t_1	p

Для массъ газа 1 и 3, по закону Гей-Люссака (уравненіе 278), получимъ:

$$\frac{V}{V_2} = \frac{1 + \alpha t}{1 + \alpha t_1}$$

Для массъ газа 2 и 3, по закону Мариотта (уравненіе 275), получимъ:

$$\frac{V_2}{V_1} = \frac{p_1}{p}$$

*) Коэффиціентъ расширенія для различныхъ газовъ (строго говоря) не постояненъ; вышеприведенное значеніе $\alpha = \frac{1}{273}$ относится къ воздуху, но можетъ быть принято также, какъ среднее значеніе, вообще для газа.

Перемножая оба выражения между собой, найдемъ :

$$\frac{V}{V_1} = \frac{p_1}{p} \frac{1 + \alpha t}{1 + \alpha t_1}$$

или, если числитель и знаменатель раздѣлить на α и подставить вмѣсто α найденное его значеніе изъ уравненія 277 $\alpha = \frac{1}{273}$, то:

$$\frac{V}{V_1} = \frac{p_1}{p} \frac{273 + t}{273 + t_1} \quad \dots \quad 279)$$

А такъ какъ массы газа предполагались равными, то и вѣса ихъ тоже равны, слѣдовательно:

$$V \gamma = V_1 \gamma_1, \text{ или } \frac{V}{V_1} = \frac{\gamma_1}{\gamma}$$

гдѣ γ и γ_1 —вѣса кубической единицы. Поэтому уравненію 279 можно придать видъ:

$$\frac{\gamma_1}{\gamma} = \frac{p_1}{p} \frac{273 + t}{273 + t_1}$$

или:

$$\frac{p}{\gamma (273 + t)} = \frac{p_1}{\gamma_1 (273 + t_1)} \quad \dots \quad 280)$$

Уравненіемъ 280 можно пользоваться для сравненія различныхъ по величинѣ массъ газа, такъ какъ сюда не входятъ зависящіе отъ массъ объемы.

Выраженія: $273 + t$ и $273 + t_1$ обозначаются черезъ T и T_1 и называются абсолютными температурами. Поэтому уравненія 278—280 можно написать въ такомъ видѣ:

$$\frac{V}{V_1} = \frac{T}{T_1} \quad \dots \quad 278 \text{ а)}$$

$$\frac{V}{V_1} = \frac{p_1}{p} \frac{T}{T_1} \quad \dots \quad 279 \text{ а)}$$

$$\frac{p}{\gamma T} = \frac{p_1}{\gamma_1 T_1} \quad \dots \quad 280 \text{ а)}$$

Если объемъ, занимаемый 1 килогр. какого-нибудь газа, при давленіи p_0 и температурѣ 0° , обозначить черезъ V_0 , то изъ уравненія 279, получимъ:

$$p V = p_0 V_0 \cdot \frac{273 + t}{273}$$

Выраженіе: $\frac{p_0 V_0}{273}$ — для всякаго газа величина постоянная и обозначается черезъ R (такъ называемый постоянный газъ); слѣдовательно:

$$p V = R (273 + t)$$

или, введя въ это уравненіе абсолютную температуру T , получимъ общее уравненіе состоянія газа.

$$p V = R T \quad \dots \quad 281)$$

Пользуясь уравнениемъ 281, при известныяхъ p , V и T , можно найти и R .

Напр., давленіе атмосфернаго воздуха на уровнѣ моря, при средней высотѣ барометра и при температурѣ $t_0 =$ нулю (слѣдовательно $T_0 = 273$), на площадь въ 1 квадратный метръ будетъ имѣть величину (ср. уравненіе 273, стр. 204):

$$p_0 = 10\,333 \text{ килогр.}$$

вѣсъ же кубическаго метра атмосфернаго воздуха:

$$\gamma_0 = \frac{1}{V_0} = 1,293 \text{ килогр.} \quad 282)$$

Подставляя эти значенія въ уравненіе 281, получимъ для атмосфернаго воздуха:

$$R = \frac{p_0 V_0}{T_0} = \frac{10\,333}{1,293 \cdot 273} = 29,27 \quad 283)$$

Задача 120. Поршень паровой машины только на $\frac{1}{5}$ хода (20% наполненія) получаетъ свѣжій паръ съ давленіемъ p и затѣмъ, благодаря упругости этого пара, движется дальше. Найти величину упругости пара p_1 въ концѣ хода поршня, если предположить, что температура пара остается неизмѣнной?

Рѣшеніе. Если ходъ поршня обозначить черезъ h , діаметръ цилиндра—черезъ D , то давленіемъ p и p_1 будутъ соответствовать объемы

$$V = \frac{D^2 \pi}{4} \frac{h}{5} \text{ и } V_1 = \frac{D^2 \pi}{4} h$$

Слѣдовательно:

$$\frac{V}{V_1} = \frac{1}{5}$$

По уравненію 275 имѣемъ:

$$p_1 = p \frac{V}{V_1} = \frac{1}{5} p$$

Напр., при начальномъ давленіи пара $p = 6$ атм. рабочаго = 7 атм. абсолютнаго давленія, конечное давленіе будетъ:

$$p_1 = \frac{7}{5} = 1,4 \text{ атм. или } = 0,4 \text{ атм. рабочихъ.}$$

Задача 121. У доменной печи холодный воздухопроводъ (труба, проводящая воздухъ изъ воздуходувки въ приборъ, нагрѣвающий воздухъ) имѣетъ діаметръ D_1 ; горячій воздухопроводъ (труба, проводящая воздухъ изъ нагрѣвающего его прибора въ доменную печь) имѣетъ діаметръ D . Въ какомъ отношеніи должны находиться діаметры D и D_1 другъ къ другу, если температура холоднаго воздуха = 15° , а горячаго = 700° и если скорости воздуха въ обоихъ трубопроводахъ одинаковы?

Рѣшеніе. При скорости v , объемъ воздуха, протекающаго въ 1 секунду, равенъ:

по холодному воздухопроводу: $V_1 = \frac{D_1^2 \pi}{4} v$

по горячему воздухопроводу: $V = \frac{D^2 \pi}{4} v$

Слѣдовательно:

$$\frac{V}{V_1} = \frac{D^2}{D_1^2}$$

или по уравненію 278 или 278 а:

$$\frac{D}{D_1} = \sqrt{\frac{273 + 700}{273 + 15}} = 1,84$$

Слѣдовательно, діаметръ горячаго воздухопровода долженъ быть въ 1,84 разъ больше діаметра холоднаго воздухопровода.

Задача 122. Сколько вѣситъ кубическій метръ атмосфернаго воздуха при температурѣ 80° и при нормальномъ давленіи воздуха?

Рѣшеніе. Подставляя въ уравненіе 283: $T = 273 + 80$ и $p = 10\,333$, получимъ:

$$V = \frac{1}{\gamma} = \frac{R \cdot T}{p} = \frac{29,27 \cdot 353}{10\,333} = 1$$

Слѣдовательно: $\gamma = 1$ килогр.

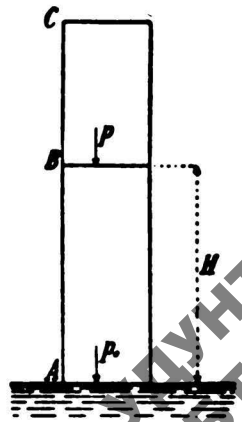
§ 41.

Измѣреніе высотъ съ помощью барометра.

Давленіе воздуха въ атмосферѣ уменьшается съ высотой, такъ какъ на нижніе слои давятъ болѣе высокіе столбы воздуха, чѣмъ на верхніе. Если будемъ разсматривать воздушный цилиндръ съ поперечнымъ сѣченіемъ 1 и длиною отъ уровня моря до границъ (конца) атмосферы (фиг. 210), то давленіе p_0 на уровнѣ моря равно вѣсу всего столба АС, а давленіе p , на высотѣ Н, равно вѣсу столба ВС.

А такъ какъ давленіе на ртуть барометра производится вѣсомъ стоящаго надъ поверхностью ртути воздушнаго столба, то показанія (высоты поднятія ртути) барометра относятся между собою, какъ давленія воздуха. Поэтому высота поднятія ртути въ барометрѣ зависитъ отъ высоты мѣста надъ уровнемъ моря, и оно тѣмъ меньше, чѣмъ выше лежитъ мѣсто. Благодаря этому получается возможность при помощи барометра опредѣлять разность высотъ двухъ мѣстъ.

Фиг. 210.



На уровнѣ моря и при температурѣ 0° 1 куб. метръ ртути вѣситъ 13 590 килогр., 1 куб. метръ воздуха—1,293 килогр.; слѣдовательно, воздухъ въ $\frac{13\,590}{1,293} = \approx 10\,500$ разъ легче ртути. Поэтому столбъ ртути высотой въ 1 мм. уравновѣшивается столбомъ воздуха высотой 10,500 мм. = 10,5 метра. Слѣдовательно, барометръ, показывающій на уровнѣ моря 760 мм., на высотѣ 10,5 метр. покажетъ уже 759 мм.

Но такъ какъ плотность воздуха уменьшается съ высотой, то паденіе барометра, при восхожденіи на равныя промежутки, по высотѣ не одинаково. Кромѣ того, температура тоже оказываетъ свое вліяніе. При точныхъ опредѣленіяхъ высотъ, надо вводить еще особыя поправки на влажность воздуха, на уменьшеніе силы тяжести съ высотой, на различіе въ величинѣ силы тяжести на различныхъ градусахъ широты. Для среднихъ величинъ (въ Германіи) можно пользоваться приблизительной формулой:

$$H = 18\,400 (\log B - \log b) \dots \dots \dots 284)$$

гдѣ H —превышеніе въ метрахъ одной станціи надъ другой, B и b —высоты поднятія ртути въ барометръ внизу и вверху.

Задача 123. На двухъ станціяхъ одновременно наблюдаены барометрическія высоты: $B = 740$ мм. и $b = 640$ мм. Найти величину превышенія одной станціи надъ другой.

Рѣшеніе.

$$\begin{aligned} \log B &= 2,86923 \\ \log b &= 2,80618 \\ \log B - \log b &= 0,06305 \end{aligned}$$

Слѣдовательно, по уравненію 284:

$$H = 18\,400 \cdot 0,06305 = 1160 \text{ метр.}$$

§ 42.

Подъемная сила воздуха. Подъемная сила и высота поднятія аэростата (воздушнаго шара).

Каждое тѣло, находящееся въ воздухѣ, вытѣсняетъ массу воздуха, по объему равную объему тѣла, и вслѣдствіе этого оно испытываетъ вверхъ давленіе снизу, величина котораго равна вѣсу вытѣсненнаго воздуха. Слѣдовательно, давленіе производимое тѣломъ на свою подставку (чашку вѣсовъ), не будетъ дѣйствительнымъ вѣсомъ его, а только избыткомъ дѣйствительнаго вѣса надъ давленіемъ снизу вверхъ атмосфернаго воздуха.

Если G — действительный вѣсъ тѣла, P — кажущійся, кромѣ того V — объемъ тѣла и V_1 — объемъ гири, то при равноплечихъ вѣсахъ (фиг. 211), если γ — вѣсъ 1 куб. метра воздуха, найдемъ:

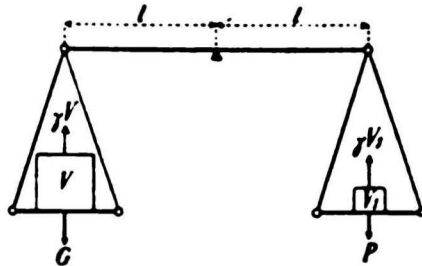
$$G - \gamma V = P - \gamma V_1$$

или:

$$G = P + \gamma(V - V_1) \dots \dots \dots 285)$$

Дѣйствительный вѣсъ тѣла только тогда равенъ кажущемуся, когда тѣло и гиря имѣютъ одинаковый объемъ.

Фиг. 211.



Тѣло, вѣсъ котораго меньше давленія снизу вверхъ атмосфернаго воздуха, поднимается вверхъ подѣйствиемъ силы P , равной избытку давленія снизу вверхъ A надъ вѣсомъ G тѣла; слѣдовательно:

$$P = A - G \dots \dots \dots 286)$$

На основаніи этого можно, напр., вычислить подъемную силу аэростата (воздушнаго шара) (фиг. 212). Если V — объемъ шара, γ — вѣсъ 1 куб. метра воздуха у поверхности земли, γ' — вѣсъ 1 куб. метра газа, которымъ наполненъ шаръ, G — вѣсъ оболочки шара вмѣстѣ съ принадлежностями и грузомъ, то изъ уравненія 286 подъемная сила шара у поверхности земли:

$$P = V(\gamma - \gamma') - G \dots \dots \dots 287)$$

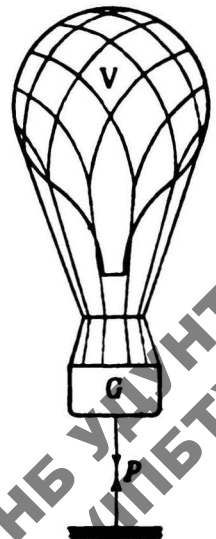
Шаръ будетъ до тѣхъ поръ подниматься вверхъ, пока не достигнетъ слоя воздуха съ такимъ малымъ вѣсомъ (γ_1 — для одного куб. метра), что вытѣсняемая шаромъ масса воздуха не будетъ болѣе превосходить полного вѣса шара; слѣдовательно $P =$ нулю. Тогда изъ уравненія 287 слѣдуетъ:

$$0 = V(\gamma_1 - \gamma') - G$$

или:

$$\gamma_1 = \gamma' + \frac{G}{V} \dots \dots \dots 288)$$

Фиг. 212.



А такъ какъ вѣса γ и γ_1 одного куб. метра относятся между собой, какъ давленія воздуха, а послѣднія, по § 41, въ свою очередь, какъ барометрическія высоты, то изъ уравненія 284, стр. 210, получимъ высоту поднятія шара:

$$H = 18\,400 (\log \gamma - \log \gamma_1) \dots \dots \dots 289)$$

Задача 124. Кусокъ пробки, объемъ котораго $V = 0,42$ куб. метр., уравновѣшивается на равноплечихъ вѣсахъ чугунной гирей $P = 100$ килогр. Найти величину дѣйствительнаго вѣса пробки.

Рѣшеніе. Если принять удѣльный вѣсъ чугуна $= 7,25$, то (такъ какъ 1 куб. метр. чугуна вѣситъ 7250 килогр.) объемъ гири равенъ:

$$V_1 = \frac{100}{7250} = \approx 0,014 \text{ метр.}^3$$

Слѣдовательно:

$$V - V_1 = 0,42 - 0,014 = 0,406 \text{ метр.}^3$$

Если будемъ считать, по уравненію 281, стр. 207, что 1 куб. метръ воздуха вѣситъ около 1,3 килогр., то, по уравненію 285, получимъ:

$$G = 100 + 1,3 \cdot 0,406 = 100,53 \text{ килогр.}$$

Задача 125. Пусть объемъ воздушнаго шара, наполненнаго свѣтильнымъ газомъ, $V = 1800$ метр.³, вѣсъ его вмѣстѣ съ принадлежностями и грузомъ $G = 800$ килогр. Найти подъемную силу P шара у поверхности земли и высоту поднятія H ($\gamma = 1,3$ для воздуха; $\gamma' = 0,52$ для свѣтильнаго газа).

Рѣшеніе. По уравненію 287, подъемная сила:

$$P = 1800(1,3 - 0,52) - 800 = \approx 600 \text{ килогр.}$$

1 куб. метръ воздуха при концѣ поднятія вѣситъ, по уравненію 288:

$$\gamma_1 = 0,52 + \frac{800}{1800} = 0,96 \text{ килогр.}$$

Слѣдовательно, высота поднятія по уравненію 289:

$$H = 18\,400 (\log 1,3 - \log 0,96) = \approx 2423 \text{ метра.}$$

§ 43.

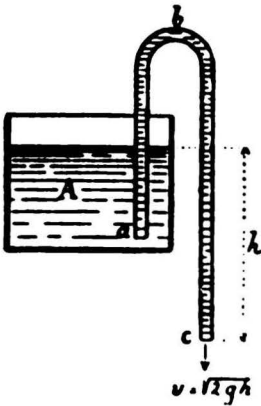
Примѣненія давленія воздуха.

1. Сифонъ (фиг. 213).

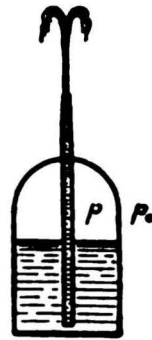
Если изогнутую трубку abc (такъ называемый сифонъ), изъ которой предварительно вытянуть воздухъ, болѣе короткимъ коленнымъ погрузить въ наполненный водой сосудъ A , а конецъ C другого болѣе

длиннаго колѣна держать закрытымъ, то, вслѣдствіе атмосфернаго давленія, вода въ короткомъ колѣнѣ поднимется до высоты $h_0 = 10,33$ метр. надъ уровнемъ воды въ сосудѣ или перелется въ болѣе длинное колѣно, если наивысшая точка b сифона отстоитъ отъ уровня воды въ сосудѣ менѣе, чѣмъ на 10,33 метра. Если затѣмъ въ точкѣ c трубку открыть, то вода будетъ выливаться и съ тѣмъ большей скоростью, чѣмъ ниже подъ поверхностью воды находится точка c . Подобнымъ образомъ можно перелить всю воду изъ сосуда A , если только конецъ a трубки погрузить до дна сосуда.

Фиг. 213.



Фиг. 214.



2. Героновъ шаръ (фиг. 214).

Героновъ шаръ состоитъ изъ герметически закрытаго сосуда, въ которомъ находится трубка, доходящая почти до дна сосуда и снабженная на верху суживающимся наконечникомъ. Если сосудъ наполнить водою до произвольной высоты и сжать какимъ-нибудь способомъ (напр., вдвиганіемъ) находящійся надъ водою внутри сосуда воздухъ, то, вслѣдствіе превышенія давленія сжатого внутри воздуха надъ наружнымъ, вода начнетъ подниматься по трубкѣ и брызгать черезъ наконечникъ сжатой струей (фонтаномъ).

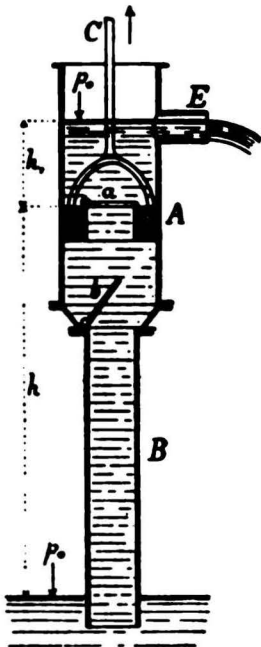
(Героновъ шаръ имѣетъ многочисленныя примѣненія подъ именемъ воздушной камеры).

3. Всасывающій насосъ (подъемный насосъ, фиг. 215).

Всасывающій насосъ состоитъ изъ цилиндра (стакана) насоса A , въ которомъ движется вверхъ и внизъ, при помощи штока C , плотно прилегающій къ стѣнкамъ стакана поршень, снабженный клапаномъ a , и изъ всасывающей трубы B , спускающейся немного ниже поверхности поднимаемой воды. Между цилиндромъ и всасывающей трубой нахо-

дится второй, такъ называемый всасывающій клапанъ *b*; оба клапана открываются только кверху. Если поднимать поршень изъ низкаго положенія, то подъ нимъ образуется безвоздушное пространство; вслѣдствіе этого открывается клапанъ *b*, тогда какъ клапанъ *a*, на который сверху дѣйствуетъ давленіе воздуха, остается закрытымъ. При этомъ воздухъ въ цилиндрѣ и въ всасывающей трубѣ разрѣжается, и вода вслѣдствіе этого немного поднимется въ всасывающей трубѣ. При опусканіи поршня, клапанъ *b* закроется, а клапанъ *a* откроется; поэтому воздухъ въ всасывающей трубѣ остается разрѣженнымъ, и при слѣдующемъ поднятіи поршня, когда *b* опять откроется, а *a* закроется, воздухъ разрѣдится еще больше, и вода поднимется выше.

Фиг. 215.



Чѣмъ больше будетъ разрѣжаться воздухъ въ всасывающей трубѣ при попеременномъ подниманіи и опусканіи поршня, тѣмъ выше будетъ подниматься вода по трубѣ подъ давленіемъ наружнаго воздуха; наконецъ, она достигнетъ стакана насоса и тогда, при дальнѣйшемъ опусканіи поршня, пройдетъ черезъ клапанъ *a*, такъ что, при послѣдующемъ поднятіи поршня, вода дойдетъ до водоотводной трубы *E* и начнетъ стекать.

Такъ какъ атмосферное давленіе уравновѣшиваетъ столбъ воды высотой $h_0 = 10,33$ метр., то насосъ можетъ только тогда дѣйствовать, когда высота клапана *a* въ самомъ высокомъ положеніи поршня надъ нижнимъ уровнемъ воды меньше 10,33 метр. На практикѣ она едва превышаетъ 7—8 метровъ.

Если обозначить площадь поршня черезъ F , высоту клапана *a* въ моментъ, показанный на фиг. 215, надъ уровнемъ воды въ водоемѣ черезъ h , а разстояніе клапана *a* до водоотводной трубы черезъ h_1 , то давленіе на поршень сверху внизъ равно:

$$P_1 = p_0 F + \gamma h_1 F$$

Давленіе же на поршень снизу вверхъ будетъ:

$$P_2 = p_0 F - \gamma h F$$

Слѣдовательно, сила, необходимая для поднятія поршня (если не принимать во вниманіе сопротивленія движенію):

$$P = P_1 - P_2 = p_0 F + \gamma h_1 F - p_0 F + \gamma h F$$

или:

$$P = \gamma F (h + h_1) = \gamma F H \dots \dots \dots 290$$

НБ УДУНТ
(ИПБТ)

если H — полная высота поднятія воды, т. е. разстояніе отъ нижняго уровня воды въ водоемѣ до верхняго уровня — въ стаканѣ насоса.

4. Нагнетательный насосъ (фиг. 216).

Нагнетательный насосъ отличается отъ всасывающаго тѣмъ, что поршень не имѣетъ никакого клапана; вмѣсто этого клапаномъ снабжена водоподъемная (нагнетательная) труба D , присоединенная внизу къ стакану насоса A . Клапанъ b — называютъ всасывающимъ, а c — нагнетательнымъ клапаномъ.

Послѣ того, какъ вода черезъ всасывающій клапанъ b вступитъ въ стаканъ, она при опусканіи поршня, когда b закрытъ, а c — открытъ, начнетъ подниматься по нагнетательной трубѣ D до выпускной трубы E .

Сила, необходимая для поднятія поршня, найдется такъ же, какъ въ п. 3, если опять черезъ F обозначить площадь поршня, по фиг. 216:

$$P = \gamma F h \dots 291)$$

При опусканіи поршня поднимается столбъ воды высотой h_1 ; для этого необходима сила:

$$P' = \gamma F h_1 \dots 292)$$

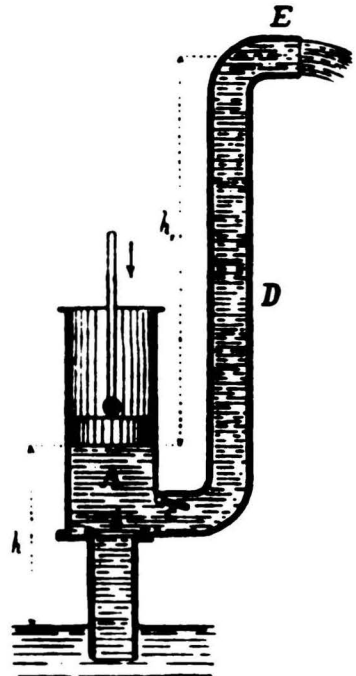
Длина всасывающей трубы, включая ходъ поршня, теоретически не должна превышать 10,33 метр. Длину же нагнетательной трубы можно брать произвольной; при этомъ только нужно имѣть въ виду, что сила P' , необходимая для поднятія столба воды, прямо пропорціональна его высотѣ.

Кромѣ описаннаго нагнетательнаго насоса простаго дѣйствія, который доставляетъ воду только при опусканіи поршня, существуютъ еще насосы двойнаго дѣйствія (съ 4 клапанами); они доставляютъ воду, какъ при опусканіи поршня, такъ и при поднятіи его. Несмотря на это, на практикѣ часто предпочитаютъ насосу двойнаго дѣйствія два соединенныхъ насоса простаго дѣйствія.

5. Пожарная труба (пожарный насосъ, фиг. 217).

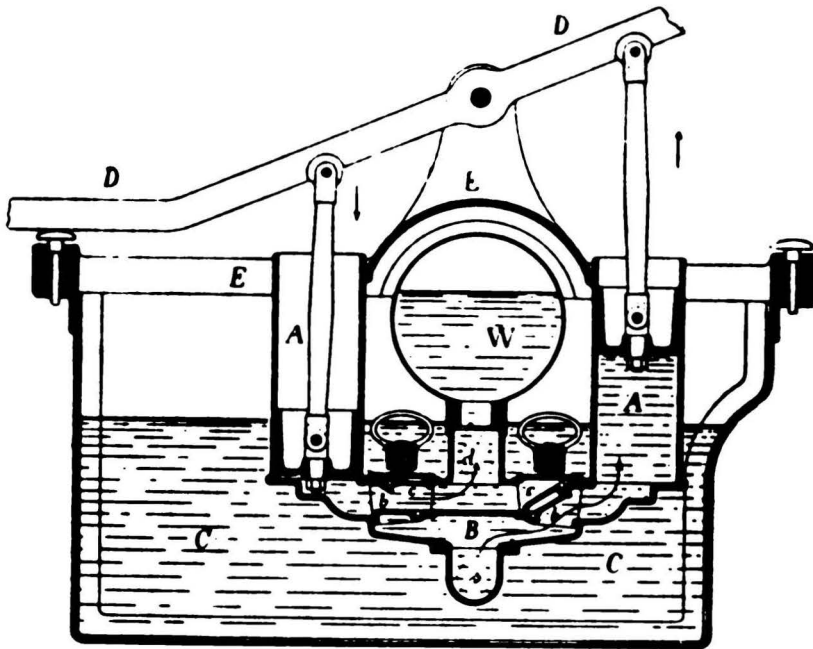
Пожарный насосъ состоитъ изъ двухъ нагнетательныхъ насосовъ A простаго дѣйствія, соединенныхъ между собой клапанной коробкой

Фиг. 216.



В, при чемъ поршни насосовъ движутся попеременно: когда одинъ поршень поднимается, другой—одновременно опускается. При поднятіи одного поршня (фиг. 217 направо), вода устремляется изъ всасывающей трубы *a* черезъ открытый клапанъ *b* въ стаканъ *A* насоса, въ то время какъ другой клапанъ *c*—закрытъ. При опусканіи поршня (фиг. 217 налѣво), клапанъ *b* закрывается, и вода черезъ открытый клапанъ *c* поступаетъ въ нагнетательную трубу *d* или въ воздушную камеру *W*.

Фиг. 217.



Оба насоса съ приспособленіями находятся внутри резервуара (бака) *C* и, при помощи винтовъ, подвѣшены къ упорному брусу *E*, находящемуся надъ резервуаромъ. На этотъ же брусъ опирается рычагъ *D*.

При помощи этихъ насосовъ вода устремляется въ наружный пожарный рукавъ, прикрѣпленной къ нагнетательной трубѣ *d*, и выбрасывается сильной струей изъ наконечника. Одновременно съ этимъ вода вступаетъ въ воздушную камеру, вслѣдствіе чего находящійся въ ней воздухъ сильно сжимается.

Выгода воздушной камеры состоитъ въ томъ, что вода, при каждомъ опусканіи того или другого поршня, выбрасывается не толчками, а сплошной постоянной струей, такъ какъ сжатый воздухъ въ воздушной камерѣ производитъ равномерное давленіе на воду. Обыкновенно объемъ воздушной камеры дѣлается равнымъ четыремъ или пяти объемамъ стакана насосовъ.

Величины, задаваемые для пожарнаго насоса суть: высота струи H , расходъ воды въ 1 секунду Q и высота подъема s , а также скорость C точки приложенія рабочей силы на рычагъ.

Если бы выходящая со скоростью v изъ наконечника струя воды подымалась въ безвоздушномъ пространствѣ, то теоретическая высота поднятія струи была бы:

$$H' = \frac{v^2}{2g}$$

Вслѣдствіе же сопротивленія воздуха, дѣйствительная высота подъема струи H въ среднемъ равна лишь $\frac{4}{5}$ теоретической, т. е. $H' = \frac{5}{4}H$. Изъ послѣдняго равенства поэтому получимъ для v :

$$v = \sqrt{2g \cdot \frac{5}{4}H} = 4,95\sqrt{H} \dots \dots \dots 293)$$

Діаметръ d наконечника тогда опредѣлится изъ равенства:

$$\frac{d^2\pi}{4} v = \frac{d^2\pi}{4} 4,95\sqrt{H} = Q \dots \dots \dots 294)$$

При отношеніи плечъ рычага $= m$, скорость поршня насосовъ:

$$c = \frac{C}{m} \dots \dots \dots 295)$$

и высота подъема поршня:

$$h = \frac{s}{m} \dots \dots \dots 296)$$

Діаметръ поршня D получится изъ условія:

$$\frac{D^2\pi}{4} c = \frac{d^2\pi}{4} v \dots \dots \dots 297)$$

$$D = d \sqrt{\frac{v}{c}}$$

Если силу, прилагаемую къ рычагу, обозначимъ черезъ P , то работа, производимая въ секунду, будетъ:

$$A = PC$$

Работа, необходимая для поднятія количества воды Q на (теоретическую) высоту $H' = \frac{5}{4}H$, будетъ:

$$A_1 = 1000 Q \frac{5}{4}H$$

Слѣдовательно, при коэффициентѣ полезнаго дѣйствія η :

$$A = \frac{1}{\eta} \cdot A_1$$

или:

$$PC = \frac{1}{\eta} 1000 Q \frac{5}{4}H \dots \dots \dots 298)$$

Откуда легко вычислить необходимую силу P .

НБ УДУНТ
(ИПБТ)

При употребленіи пожарнаго рукава, необходимо принимать во вниманіе и сопротивленіе стѣнокъ трубъ, которое можно вычислить, по уравненію 255, стр. 195, подставивъ вмѣсто коэффициента 0,024 другой = 0,04. Если l — длина, d_1 — діаметръ рукава и v_1 — скорость воды въ немъ, то гидростатическое сопротивленіе (высота сопротивленія):

$$h_1 = 0,04 \frac{l}{d_1} \frac{v_1^2}{2g} \quad 299)$$

и вмѣсто уравненія 298 получимъ:

$$PC = \frac{1}{\eta} 1000 Q (5/4 H + h_1) \dots \dots \dots 300)$$

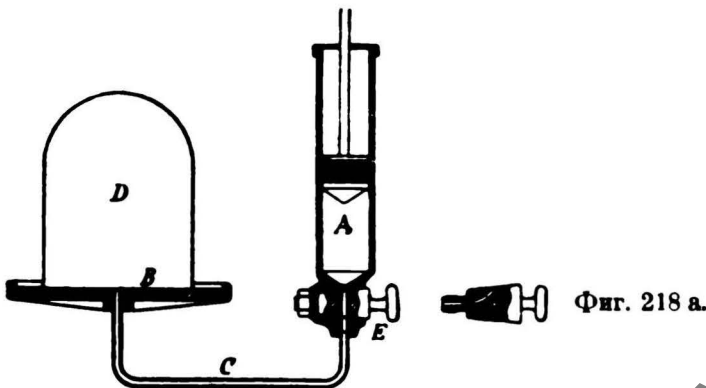
Давленіе въ воздушномъ котлѣ, выраженное въ атмосферахъ или въ килогр./сентим. ², будетъ:

$$p = \frac{5/4 H + h_1}{h_0} = \frac{5/4 H + h_1}{10} \dots \dots \dots 301)$$

6. Воздушный насосъ (фиг. 218).

Воздушный насосъ употребляется, главнымъ образомъ, для разрѣженія воздуха, но можно также употреблять его и для сжатія воздуха. Главнѣйшія его части слѣдующія: 1) цилиндръ А, въ которомъ движется вверхъ и внизъ плотноприлегающій къ стѣнкамъ цилиндра поршень, 2) тщательно отполированная пластинка В (тарелка), соединенная съ цилиндромъ трубкою С, 3) колоколъ D, большею частью стеклянный, въ которомъ, послѣ того какъ онъ будетъ плотно пригнанъ къ тарелкѣ, и разрѣжается воздухъ, 4) кранъ Е, служащій для того, чтобы соединять или разъединять цилиндръ съ колоколомъ.

Фиг. 218.



Кранъ снабженъ двумя каналами; если поднять поршень, то кранъ приметъ положеніе, показанное на рис. 218. Воздухъ, находящійся въ колоколѣ D и въ трубкѣ С, при этомъ расширится на величину объема

или діаметръ наконечника:

$$d = \approx 2 \text{ сантим.}$$

Отношеніе плечъ, по уравненію 295:

$$m = \frac{C}{c} = \frac{1,4}{0,28} = 5$$

Слѣдовательно, по уравненію 296, высота подъема поршня:

$$h = \frac{1,25}{5} = 0,25 \text{ метр.}$$

и по уравненію 297:

$$\frac{D^2 \pi}{4} = \frac{3,14 \cdot 22,14}{0,28} = 248 \text{ сантим.}^2$$

или діаметръ поршня:

$$D = \approx 18 \text{ сантим.}$$

Безъ рукава имѣли бы, по уравненію 298:

$$P = \frac{1}{0,75} \cdot \frac{1000 \cdot 0,007 \cdot \sqrt[5]{4} \cdot 20}{1,4} = \approx 167 \text{ килогр.}$$

Скорость v_1 воды въ рукавъ опредѣлится изъ равенства:

$$\frac{d_1^2 \pi}{4} v_1 = \frac{d^2 \pi}{4} v$$

$$v_1 = v \frac{d^2}{d_1^2} = 22,14 \cdot \frac{4}{25} = 3,54 \text{ метр.}$$

Слѣдовательно, по уравненію 299):

$$h_1 = 0,04 \cdot \frac{20}{0,05} \cdot \frac{3,54^2}{2 \cdot 9,81} = 10,2 \text{ метр.}$$

и, по уравненію 300), сила, расходуемая на рычагъ:

$$P = \frac{1}{0,75} \cdot \frac{1000 \cdot 0,007 (\sqrt[5]{4} \cdot 20 + 10,2)}{1,4} = \approx 235 \text{ килогр.}$$

Такъ какъ одинъ человѣкъ можетъ работать съ силою 15 килогр., то пожарный насосъ требуетъ для своего дѣйствія 16 человѣкъ. Давленіе въ воздушной камерѣ, по уравненію 301, будетъ:

$$p = \frac{\sqrt[5]{4} \cdot 20 + 10,2}{10} = \approx 3,5 \text{ атм.} = 3,5 \text{ килогр./сантим.}^2$$

НБ УДУНТ
(ИПЪТ)

ГЛАВА VII.

Ученіе о движеніи газообразныхъ тѣлъ. (Аэродинамика.)

§ 44.

Истеченіе воздуха.

Найденное въ § 33 выраженіе для скорости истеченія воды (уравненіе 241, стр. 186):

$$v = \sqrt{2g h}$$

можетъ служить и для опредѣленія скорости истеченія воздуха, если замѣнить въ немъ столбъ воды, съ высотой h , столбомъ воздуха одинаковаго съ нимъ вѣса.

Такъ какъ вѣса воды и атмосфернаго воздуха относятся между собой, какъ 1000 : 1,293 *), то высота воздушнаго столба, уравновѣшивающаго столбъ воды, высотой h , будетъ $= \frac{1000}{1,293} h$. Отсюда получимъ для скорости воздуха, съ болѣе высокимъ давленіемъ, вытекающаго изъ отверстія сосуда въ наружную атмосферу, выраженіе:

$$v = \sqrt{2g \frac{1000}{1,293} h} = 27,8 \sqrt{2gh} 302)$$

гдѣ h — высота водяного столба, которой измѣряется разность давленій.

При выводѣ уравненія 302, разность давленій принималась постоянной; равнымъ образомъ измѣненіе температуры, претерпѣваемое воздухомъ при истеченіи чрезъ отверстіе, также не принималось во вниманіе; но то и другое допустимо только для очень малыхъ разностей давленія, и только въ этомъ случаѣ уравненіе 302 даетъ пригодныя значенія.

Если обозначить поперечное сѣченіе отверстія чрезъ f , то, если истеченіе воздуха совершается безъ сжатія, количество вытекающаго воздуха будетъ:

$$Q = fv 303)$$

Въ дѣйствительности же всегда происходитъ сжатіе струи воздуха, и чтобы получить дѣйствительный расходъ воздуха, нужно, какъ и при вытеканіи воды (стр. 189), значеніе, полученное изъ уравненія 303, помножить еще на коэффициентъ истеченія μ .

*) 1 куб. метръ воздуха вѣситъ 1,293 килогр. (ср. стр. 208).

При полномъ сжатіи (у отверстія въ тонкой стѣнкѣ):

$$\mu = 0,62$$

При употребленіи короткой конической посадки съ хорошо закругленными внутренними краями (фиг. 200, стр. 190), можно взять:

$$\mu = 0,9$$

Задача 127. Въ большомъ сосудѣ заключенъ воздухъ упругостью въ 1,2 атмосферы, вытекающій черезъ отверстіе, съ поперечнымъ сѣченіемъ 0,002 метр.², въ наружную атмосферу. Найти скорость v и количество воздуха Q , вытекающаго въ 1 секунду.

Рѣшеніе. Разность давленій равна $1,2 - 1 = 0,2$ атмосфер.; ей соответствуетъ столбъ воды высотой:

$$h = 0,2 \cdot 10,33 = 2,066 \text{ метр.}$$

Слѣдовательно, изъ уравненія 302:

$$v = 27,8 \sqrt{2 \cdot 9,81 \cdot 2,066} = 177 \text{ метр.}$$

Теоретическій расходъ воздуха, по уравненію 303:

$$Q = 0,002 \cdot 177 = 0,354 \text{ метр.}^3$$

При хорошо исполненной посадкѣ ($\mu = 0,9$) дѣйствительный расходъ воздуха:

$$Q = 0,9 \cdot 0,354 = \approx 0,32 \text{ метр.}^3$$

§ 45.

Движеніе газовъ по трубопроводамъ.

Если газъ съ опредѣленной скоростью движется по трубѣ, то, вслѣдствіе тренія о стѣнки трубъ, проявляется сопротивленіе этому движенію подобно тому, какъ это бываетъ у капельно-жидкихъ тѣлъ. Чтобы опредѣлить необходимую высоту напора для преодоленія этого сопротивленія, можно воспользоваться уравненіемъ 255, стр. 195, замѣнивъ предварительно водяной столбъ высотой h_1 газовымъ столбомъ того же вѣса. Если γ — вѣсъ 1 куб. метра газа, то высота этого газоваго столба будетъ $= \frac{1000}{\gamma} h_1$.

для атмосфернаго воздуха: $\gamma = 1,293$

„ свѣтильнаго газа: $\gamma = 0,52$ *)

*) Ср. Приложение. Табл. II (удѣльные вѣса).

НБ УДУНТ
(ИПБТ)

Потерю въ высотѣ напора въ метрахъ водяного столба получимъ послѣ подстановки этихъ значеній въ уравненіе 255:

для атмосфернаго воздуха: $h_1 = 0,000031 \frac{1}{d} \frac{v^2}{2g} \dots \dots \dots 304)$

„ свѣтильнаго газа: $h_1 + 0,0000125 \frac{1}{d} \frac{v^2}{2g} \dots \dots \dots 305)$

Если принимать во вниманіе давленіе и температуру газа, то вѣсь 1 куб. метра газа тогда, по уравненію 281, стр. 207, будетъ:

$$\gamma = \frac{1}{V} = \frac{p}{RT}$$

Тогда, по уравненію 255, потеря напора h_1 водяного столба:

$$h_1 = 0,000024 \cdot \frac{p}{RT} \cdot \frac{1}{d} \cdot \frac{v^2}{2g} \dots \dots \dots 306)$$

или, если абсолютное давленіе p (въ килогр./сентим.²) взять въ атм. (килогр./сентим.²), то

$$h_1 = 0,24 \cdot \frac{p}{RT} \cdot \frac{1}{d} \cdot \frac{v^2}{2g} \dots \dots \dots 307)$$

Задача 128. По трубопроводу, длиною 1000 метр. и діаметромъ 15 сентим., движется свѣтильный газъ со скоростью 3 метр. Если разность давленій въ началѣ трубопровода достигаетъ 0,13 метр. водяного столба, то какова она будетъ въ концѣ трубопровода?

Рѣшеніе. Потеря напора, по уравненію 305:

$$h_1 = 0,0000125 \frac{1000}{0,15} \cdot \frac{3^2}{2 \cdot 9,81} = 0,038 \text{ метр.}$$

Разность давленій въ концѣ трубопровода поэтому:

$$0,13 - 0,038 = 0,092 \text{ метра водяного столба.}$$

Задача 129. Найти давленіе въ горизонтальномъ газопроводѣ, діаметромъ 25 сентим. и длиною 1 километръ, если дано:

Разность давленій (превышеніе давленія) = 5 атм. = 5 килогр./см.² слѣдовательно:

$$p = 6 \text{ атм.}$$

Средняя температура = 20°; слѣдовательно, $T = 273 + 20 = 293°$.

Скорость воздуха $v = 6$ метр.

Рѣшеніе. По уравненію 283, стр. 208, для воздуха имѣемъ:

$$R = 29,27$$

Слѣдовательно, потеря напора, по уравненію 307:

$$h_1 = \frac{0,24 \cdot 6}{29,27 \cdot 293} \cdot \frac{1000}{0,25} \cdot \frac{6^2}{2 \cdot 9,81} = 1,23 \text{ метра водяного столба.}$$

или въ атмосферахъ:

$$h_1 = 0,123 = \simeq 0,1 \text{ атм.}$$

Въ концѣ газопровода разность давленій будетъ еще = $\simeq 4,9$ атм.

§ 46.

Сопротивленіе жидкостей (воды и воздуха) при движеніи въ нихъ твердыхъ тѣлъ.

Если тѣло движется въ жидкости, находящейся въ покоѣ (при чемъ представителемъ капельныхъ жидкостей можно принять воду, а газообразныхъ жидкостей — воздухъ), то оно встрѣчаетъ сопротивленіе своему движенію. Это сопротивленіе появляется потому, что тѣло при движеніи должно вытѣснять частицы воды или воздуха изъ занимаемаго ими объема, вслѣдствіе чего скорость движенія тѣла уменьшается.

На основаніи опыта выведено, что сопротивленіе, при незначительныхъ скоростяхъ, пропорціонально квадрату скорости движущагося тѣла; кромѣ того, сопротивленіе тѣмъ больше, чѣмъ плотнѣе жидкость (среда), т. е. чѣмъ больше вѣсъ единицы ея объема; далѣе, оно тѣмъ больше, чѣмъ больше поверхность тѣла, подвергающаяся дѣйствию среды. Эту величину поверхности можно замѣнить проекціей тѣла на плоскость, перпендикулярную къ направленію движенія. Кромѣ того, большое вліяніе оказываетъ и форма тѣла; такъ, напр., заостренное спереди тѣло (какъ, напр., судно) движется легче въ жидкости, чѣмъ тѣло съ тупымъ или вогнутымъ концомъ спереди.

Для величины сопротивленія подойдетъ уже приведенное въ § 37, стр. 201 (уравненіе 272), выраженіе:

$$W = k \gamma F \frac{v^2}{2g} \dots \dots \dots 308)$$

гдѣ γ —вѣсъ единицы объема жидкости, F —площадь проекціи тѣла, v —скорость и k —опытный коэффициентъ, зависящій отъ формы тѣла.

Значенія для k , относящіяся къ сопротивленію воды движущагося въ ней тѣлу, уже приведены на стр. 201.

Для вычисленія сопротивленія воздуха движущагося въ немъ тѣлу можетъ служить также уравненіе 308, въ которомъ коэффициентъ k , по опытамъ Франка *), для движенія тѣла въ продольномъ направленіи, можно, напр., въ среднемъ принять:

Для цилиндра:

- | | |
|--|-------------|
| съ конечной плоскостью, перпендикулярной къ оси: | $k = 1,106$ |
| „ впереди лежащимъ конусомъ: | $k = 0,720$ |
| „ тангенціально примыкающимъ полушаромъ: | $k = 0,565$ |
| „ „ „ эллипсондомъ: | $k = 0,462$ |

*) Zeitschrift. d. V. d. Ing. 1906. Стр. 593.

для тѣла съ квадратнымъ поперечнымъ сѣченіемъ и:

съ конечной плоскостью, перпендикулярной къ оси: $k = 1,164$

„ впереди лежащей плоскостью клина: $k = 0,810$

„ „ „ пирамидой: $k = 0,720$

При движеніи тѣла противъ теченія воздуха, имѣющаго скорость v_1 , по уравненію 308, сопротивление равно:

$$W = k \gamma F \frac{(v + v_1)^2}{2g} \dots \dots \dots 309)$$

Редтенбахеръ даетъ слѣдующую формулу для сопротивления воздуха при движеніи желѣзнодорожнаго поѣзда:

$$W = 0,0704 \left(F + \frac{1}{4} fn \right) v^2 \dots \dots \dots 310)$$

гдѣ F —передняя площадь паровоза; f —передняя площадь каждого изъ прицѣпленныхъ вагоновъ, n —число вагоновъ, v —скорость поѣзда.

Относительно величины давленія воздуха (давленіе вѣтра) на неподвижныя тѣла (напр., крыши) см. Лауэнштейнъ, „Графическая статика“, 9 изданіе § 16, стр. 134.

Задача 130. Найти сопротивление воздуха для тѣла, передняя площадь котораго = 4 метр.³ и которое движется со скоростью $v = 20$ метр.

Рѣшеніе. По уравненію 308 при $\gamma = \simeq 1,3$ килогр. и $k = \simeq 1,2$:

$$W = 1,2 \cdot 1,3 \cdot 4 \cdot \frac{20^2}{2 \cdot 9,81} = \simeq 127 \text{ килогр.}$$

Если воздухъ самъ обладаетъ скоростью $v_1 = 10$ метр. (незначительный вѣтеръ по международной скалѣ для сопротивленій), то, по уравненію 309, сопротивление воздуха будетъ:

$$W = 1,2 \cdot 1,3 \cdot 4 \cdot \frac{30^2}{2 \cdot 9,81} = \simeq 286 \text{ килогр.}$$

Задача 131. Какъ велико сопротивление воздуха для желѣзнодорожнаго поѣзда, состоящаго изъ 6 вагоновъ и движущагося со скоростью 20 метровъ въ секунду?

Рѣшеніе. Принимая: $F = 7$ метр.²; $f = 4$ метр.², по уравненію 310 получимъ:

$$W = 0,0704 \left(7 + \frac{1}{4} \cdot 4 \cdot 6 \right) 20^2 = 366 \text{ килогр.}$$

НБ УДУНТ
(ИПБТ)

ПРИЛОЖЕНІЯ.

ТАБЛИЦА 1.

Коэффициенты трения.

а) Коэффициенты трения при скольженіи.

Трущаяся тѣла.	Состояніе поверхностей.	Коэффициентъ тренія f		
		при покоѣ	при движеніи.	
Чугунъ				
по чугуну или бронзѣ	слабо смазанныя	0,16	0,15	
Сварочное желѣзо				
по сварочному желѣзу	{ сухія слабо смазанныя	—	0,44	
по чугуну или бронзѣ		{ 0,13 0,19	— 0,18	
Сталь				
по стали	сухія	0,15	—	
Бронза				
по бронзѣ	сухія	—	0,2	
по чугуну	сухія	—	0,22	
по сварочному желѣзу	слабо смазанныя	—	0,16	
Дубъ				
по дубу {	{ волокна параллельны движению волокна перпендикулярны движению	{ сухія	0,62	0,48
		{ смазанны мыломъ	0,44	0,16
		{ сухія	0,54	0,34
		{ смоченныя водой	0,71	0,25
Кожанный ремень				
по дубу	{ слабо смазанныя сухія	0,47	—	
чугуну		{ 0,28 слабо смазанныя	— 0,27	
кожа въ поршняхъ {	{ тверд. кожа мягк. кожа	смазанныя	0,12	0,1
		смазанныя	0,07	0,03

НБ УДЭНТ
(ИПbТ)

Породы деревьевъ:	на кору.	сухое		
Бакаутъ	—	1,33	Смолѣ	1,07— 1,1
Береза	0,9	9,7	Снѣгъ	0,125
Букъ	0,98	0,72	Сталь	7,8 — 8,0
Буксовое дерево	1,00	0,97	" литая	7,86
Дубъ	1,00	0,6 — 0,85	" сварочная	7,86
Ель	0,89	0,6	Стекло оконное	2,4 — 2,6
Кленъ	0,9	0,7	" флинтгласъ	3,2 — 3,9
Пихта	0,9	0,43	Сѣра	1,96— 2,05
Пробка	—	0,24	Сюръма	6,6 — 6,7
Сосна	0,9	0,6	Уголь дубовый	0,57
Тополь	0,86	0,4 — 0,5	" хвойный	0,28— 0,44
Ясень	0,85	0,65	Фарфоръ	2,3 — 2,5
Сахаръ	1,6		Цементъ	2,7 — 3,1
Серебро	10,1	— 10,6	Цинкъ	6,8 — 7,2
Свинецъ	11,3	— 11,4	Чугунъ	7,25
Слоновая кость	1,8	— 1,9	Шиферъ	2,6 — 2,7
			Шпатъ тяжелый	4,47

б) Жидкія тѣла

(относительно воды при 4° С. и при давленіи 760 мм.).

Алкоголь (чистый)	0,79	Нефть	0,79—0,82
Азотная кислота	1,50	Поваренная соль (насыщенный растворъ)	1,21
Вода дистиллированная	1,00	Пиво	1,02—1,04
Вода морская	1,02 — 1,03	Ртуть	13,59
Глицеринъ (чистый)	1,26	Скипидаръ	0,87
Деготь	1,195	Соляная кислота	1,19
Молоко	1,03	Сѣрная кислота	0,73
Масла: деревянное	0,92	Сѣрная англійская	1,84
льняное	0,94	Сѣрная нордгаузенская	1,90
суръпное	0,91 — 0,92		

с) Газообразныя тѣла

(относительно атмосфернаго воздуха при 0° и при давленіи 760 мм.).

	1 куб. м. вѣсъ			1 куб. м. вѣсъ	
Азотъ	0,9714	1,256 клгр.	Кислородъ	1,1056	1,430 клгр.
Атмосферн. возд.	1,000	1,293 "	Окисъ углерода	0,9673	1,251 "
Водородъ	0,0693	0,0896 "	Свѣтильный газъ	0,4	0,52 "
Водян. паръ при 100°	0,4656	0,602 "	Углекислота	1,5291	1,977 "

ТАБЛИЦА III а.

Высоты падения для окончательныхъ скоростей отъ 0 до 30 м.

$$v = \text{круглое число; } h = \frac{v^2}{2g}$$

v =	h =	v =	h =	v =	h =	v =	h =
0,00	0,00000	1,45	0,10716	3,3	0,5550	11,0	6,1672
0,05	0,00013	1,50	0,11468	3,4	0,5892	11,5	6,7406
0,10	0,00051	1,55	0,12245	3,5	0,6244	12,0	7,3394
0,15	0,00115	1,60	0,13048	3,6	0,6606	12,5	7,9638
0,20	0,00204	1,65	0,13876	3,7	0,6978	13,0	8,6137
0,25	0,00319	1,70	0,14730	3,8	0,7360	13,5	9,2890
0,30	0,00459	1,75	0,15609	3,9	0,7752	14,0	9,9898
0,35	0,00624	1,80	0,16514	4,0	0,8155	14,5	10,7161
0,40	0,00816	1,85	0,17444	4,1	0,8568	15,0	11,4679
0,45	0,01032	1,90	0,18400	4,2	0,8991	15,5	12,2452
0,50	0,01274	1,95	0,19381	4,3	0,9424	16,0	13,0479
0,55	0,01542	2,00	0,20387	4,4	0,9868	16,5	13,8761
0,60	0,01835	2,05	0,21419	4,5	1,0321	17,0	14,7299
0,65	0,02153	2,10	0,22477	4,6	1,0785	17,5	15,6091
0,70	0,02498	2,15	0,23560	4,7	1,1259	18,0	16,5138
0,75	0,02867	2,20	0,24669	4,8	1,1743	18,5	17,4439
0,80	0,03262	2,25	0,25803	4,9	1,2238	19,0	18,3996
0,85	0,03683	2,30	0,26962	5,0	1,2742	19,5	19,3807
0,90	0,04128	2,35	0,28147	5,5	1,5418	20	20,3874
0,95	0,04600	2,40	0,29358	6,0	1,8349	21	22,4771
1,00	0,05097	2,45	0,30594	6,5	2,1534	22	24,6687
1,05	0,05619	2,50	0,31855	7,0	2,4975	23	26,9623
1,10	0,06167	2,6	0,34455	7,5	2,8670	24	29,3578
1,15	0,06741	2,7	0,37156	8,0	3,2620	25	31,8552
1,20	0,07339	2,8	0,39959	8,5	3,6825	26	34,4546
1,25	0,07964	2,9	0,42864	9,0	4,1284	27	37,1560
1,30	0,08614	3,0	0,45872	9,5	4,5999	28	39,9592
1,35	0,09289	3,1	0,48981	10,0	5,0968	29	42,8644
1,40	0,09990	3,2	0,52192	10,5	5,6193	30	45,8716

НБ УДУНТ
(ИПbТ)

ТАБЛИЦА III в.

Окончательныя скорости для высотъ паденія отъ 0 до 38 м.

$$h = \text{круглое число; } v = \sqrt{2gh}$$

h =	v =	h =	v =	h =	v =	h =	v =
0,00	0,0000	2,0	6,2642	5,0	9,9045	12,5	15,660
0,05	0,9905	2,1	6,4189	5,2	10,101	13,0	15,971
0,10	1,4007	2,2	6,5699	5,4	10,293	13,5	16,275
0,15	1,7155	2,3	6,7176	5,6	10,482	14,0	16,573
0,20	1,9809	2,4	6,8621	5,8	10,668	14,5	16,867
0,25	2,2147	2,5	7,0036	6,0	10,850	15,0	17,155
0,30	2,4261	2,6	7,1423	6,2	11,029	15,5	17,439
0,35	2,6205	2,7	7,2783	6,4	11,206	16,0	17,718
0,40	2,8014	2,8	7,4119	6,6	11,380	16,5	17,990
0,45	2,9714	2,9	7,5431	6,8	11,551	17,0	18,263
0,50	3,1321	3,0	7,6720	7,0	11,719	17,5	18,530
0,55	3,2850	3,1	7,7988	7,2	11,886	18,0	18,793
0,60	3,4311	3,2	7,9236	7,4	12,049	18,5	19,052
0,65	3,5711	3,3	8,0465	7,6	12,211	19,0	19,308
0,70	3,7059	3,4	8,1675	7,8	12,371	19,5	19,560
0,75	3,8360	3,5	8,2867	8,0	12,528	20	19,809
0,80	3,9618	3,6	8,4043	8,2	12,684	21	20,298
0,85	4,0838	3,7	8,5202	8,4	12,838	22	20,776
0,90	4,2021	3,8	8,6346	8,6	12,990	23	21,243
0,95	4,3173	3,9	8,7475	8,8	13,140	24	21,670
1,0	4,4295	4,0	8,8589	9,0	13,288	25	22,147
1,1	4,6456	4,1	8,9690	9,2	13,435	26	22,586
1,2	4,8522	4,2	9,0777	9,4	13,580	27	23,016
1,3	5,0504	4,3	9,1851	9,6	13,724	28	23,438
1,4	5,2410	4,4	9,2913	9,8	13,866	29	23,854
1,5	5,4249	4,5	9,3963	10,0	14,007	30	24,261
1,6	5,6028	4,6	9,5001	10,5	14,353	32	25,057
1,7	5,7753	4,7	9,6028	11,0	14,691	34	25,828
1,8	5,9427	4,8	9,7044	11,5	15,021	36	26,577
1,9	6,1056	4,9	9,8050	12,0	15,344	38	27,305

НБ УДУНТ
(ИПbT)

ТАБЛИЦА IV.

Тригонометрическія величины.

Град.	Sinus							Град.
	0'	10'	20'	30'	40'	50'	60'	
0	0,00000	0,00291	0,00582	0,00873	0,01164	0,01454	0,01745	89
1	0,01745	0,02036	0,02327	0,02618	0,02908	0,03199	0,03490	88
2	0,03490	0,03781	0,04071	0,04362	0,04653	0,04943	0,05234	87
3	0,05234	0,05524	0,05814	0,06105	0,06395	0,06685	0,06976	86
4	0,06976	0,07266	0,07556	0,07846	0,08136	0,08426	0,08716	85
5	0,08716	0,09005	0,09295	0,09585	0,09874	0,10164	0,10453	84
6	0,10453	0,10742	0,11031	0,11320	0,11609	0,11898	0,12187	83
7	0,12187	0,12476	0,12764	0,13053	0,13341	0,13629	0,13917	82
8	0,13917	0,14205	0,14493	0,14781	0,15069	0,15356	0,15643	81
9	0,15643	0,15931	0,16218	0,16505	0,16792	0,17078	0,17365	80
10	0,17365	0,17651	0,17937	0,18224	0,18509	0,18795	0,19081	79
11	0,19081	0,19366	0,19652	0,19937	0,20222	0,20507	0,20791	78
12	0,20791	0,21076	0,21360	0,21644	0,21928	0,22212	0,22495	77
13	0,22495	0,22778	0,23062	0,23345	0,23627	0,23910	0,24192	76
14	0,24192	0,24474	0,24756	0,25038	0,25320	0,25601	0,25882	75
15	0,25882	0,26163	0,26443	0,26724	0,27004	0,27284	0,27564	74
16	0,27564	0,27843	0,28123	0,28402	0,28680	0,28959	0,29237	73
17	0,29237	0,29515	0,29793	0,30071	0,30348	0,30625	0,30902	72
18	0,30902	0,31178	0,31454	0,31730	0,32006	0,32282	0,32557	71
19	0,32557	0,32832	0,33106	0,33381	0,33655	0,33929	0,34202	70
20	0,34202	0,34475	0,34748	0,35021	0,35293	0,35565	0,35837	69
21	0,35837	0,36108	0,36379	0,36650	0,36921	0,37191	0,37461	68
22	0,37461	0,37730	0,37999	0,38268	0,38537	0,38805	0,39073	67
23	0,39073	0,39341	0,39608	0,39875	0,40141	0,40408	0,40674	66
24	0,40674	0,40939	0,41204	0,41469	0,41734	0,41998	0,42262	65
25	0,42262	0,42525	0,42788	0,43051	0,43313	0,43575	0,43837	64
26	0,43837	0,44098	0,44359	0,44620	0,44880	0,45140	0,45399	63
27	0,45399	0,45658	0,45917	0,46175	0,46433	0,46690	0,46947	62
28	0,46947	0,47204	0,47460	0,47716	0,47971	0,48226	0,48481	61
29	0,48481	0,48735	0,48989	0,49242	0,49495	0,49748	0,50000	60
30	0,50000	0,50252	0,50503	0,50754	0,51004	0,51254	0,51504	59
31	0,51504	0,51753	0,52002	0,52250	0,52498	0,52745	0,52992	58
32	0,52992	0,53238	0,53484	0,53730	0,53975	0,54220	0,54464	57
33	0,54464	0,54708	0,54951	0,55194	0,55436	0,55678	0,55919	56
34	0,55919	0,56160	0,56401	0,56641	0,56880	0,57119	0,57358	55
35	0,57358	0,57596	0,57833	0,58070	0,58307	0,58543	0,58779	54
36	0,58779	0,59014	0,59248	0,59482	0,59716	0,59949	0,60182	53
37	0,60182	0,60414	0,60645	0,60876	0,61107	0,61337	0,61566	52
38	0,61566	0,61795	0,62024	0,62251	0,62479	0,62706	0,62932	51
39	0,62932	0,63158	0,63383	0,63608	0,63832	0,64056	0,64279	50
40	0,64279	0,64501	0,64723	0,64945	0,65166	0,65386	0,65606	49
41	0,65606	0,65825	0,66044	0,66262	0,66480	0,66697	0,66913	48
42	0,66913	0,67129	0,67344	0,67559	0,67773	0,67987	0,68200	47
43	0,68200	0,68412	0,68624	0,68835	0,69046	0,69256	0,69466	46
44	0,69466	0,69675	0,69883	0,70091	0,70298	0,70505	0,70711	45

Cosinus

Град.	Cosinus							Град.
	0'	10'	20'	30'	40'	50'	60'	
0	1,00000	1,00000	0,99998	0,99996	0,99993	0,99989	0,99985	89
1	0,99985	0,99979	0,99973	0,99966	0,99958	0,99949	0,99939	88
2	0,99939	0,99929	0,99917	0,99905	0,99892	0,99878	0,99863	87
3	0,99863	0,99847	0,99831	0,99813	0,99795	0,99776	0,99756	86
4	0,99756	0,99736	0,99714	0,99692	0,99668	0,99644	0,99619	85
5	0,99619	0,99594	0,99567	0,99540	0,99511	0,99482	0,99452	84
6	0,99452	0,99421	0,99390	0,99357	0,99324	0,99290	0,99255	83
7	0,99255	0,99219	0,99182	0,99144	0,99106	0,99067	0,99027	82
8	0,99027	0,98986	0,98944	0,98902	0,98858	0,98814	0,98769	81
9	0,98769	0,98723	0,98676	0,98629	0,98580	0,98531	0,98481	80
10	0,98481	0,98430	0,98378	0,98325	0,98272	0,98218	0,98163	79
11	0,98163	0,98107	0,98050	0,97992	0,97934	0,97875	0,97815	78
12	0,97815	0,97754	0,97692	0,97630	0,97566	0,97502	0,97437	77
13	0,97437	0,97371	0,97304	0,97237	0,97169	0,97100	0,97030	76
14	0,97030	0,96959	0,96887	0,96815	0,96742	0,96667	0,96593	75
15	0,96593	0,96517	0,96440	0,96363	0,96285	0,96206	0,96126	74
16	0,96126	0,96046	0,95964	0,95882	0,95799	0,95715	0,95630	73
17	0,95630	0,95545	0,95459	0,95372	0,95284	0,95195	0,95106	72
18	0,95106	0,95015	0,94924	0,94832	0,94740	0,94646	0,94552	71
19	0,94552	0,94457	0,94361	0,94264	0,94167	0,94068	0,93969	70
20	0,93969	0,93869	0,93769	0,93667	0,93565	0,93462	0,93358	69
21	0,93358	0,93253	0,93148	0,93042	0,92935	0,92827	0,92718	68
22	0,92718	0,92609	0,92499	0,92388	0,92276	0,92164	0,92050	67
23	0,92050	0,91936	0,91822	0,91706	0,91590	0,91472	0,91355	66
24	0,91355	0,91236	0,91116	0,90996	0,90875	0,90753	0,90631	65
25	0,90631	0,90507	0,90383	0,90259	0,90133	0,90007	0,89879	64
26	0,89879	0,89752	0,89623	0,89493	0,89363	0,89232	0,89101	63
27	0,89101	0,88968	0,88835	0,88701	0,88566	0,88431	0,88295	62
28	0,88295	0,88158	0,88020	0,87882	0,87743	0,87603	0,87462	61
29	0,87462	0,87321	0,87178	0,87036	0,86892	0,86748	0,86603	60
30	0,86603	0,86457	0,86310	0,86163	0,86015	0,85866	0,85717	59
31	0,85717	0,85567	0,85416	0,85264	0,85112	0,84959	0,84805	58
32	0,84805	0,84650	0,84495	0,84339	0,84182	0,84025	0,83867	57
33	0,83867	0,83708	0,83549	0,83389	0,83228	0,83066	0,82904	56
34	0,82904	0,82741	0,82577	0,82413	0,82248	0,82082	0,81915	55
35	0,81915	0,81748	0,81580	0,81412	0,81242	0,81072	0,80902	54
36	0,80902	0,80730	0,80558	0,80386	0,80212	0,80038	0,79864	53
37	0,79864	0,79688	0,79512	0,79335	0,79158	0,78980	0,78801	52
38	0,78801	0,78622	0,78442	0,78261	0,78079	0,77897	0,77715	51
39	0,77715	0,77531	0,77347	0,77162	0,76977	0,76791	0,76604	50
40	0,76604	0,76417	0,76229	0,76041	0,75851	0,75661	0,75471	49
41	0,75471	0,75280	0,75088	0,74896	0,74703	0,74509	0,74314	48
42	0,74314	0,74120	0,73924	0,73728	0,73531	0,73333	0,73135	47
43	0,73135	0,72937	0,72737	0,72537	0,72337	0,72136	0,71934	46
44	0,71934	0,71732	0,71529	0,71325	0,71121	0,70916	0,70711	45
	60'	50'	40'	30'	20'	10'	0'	

Sinus

НБ УИИТ
(ИПБТ)

Град.	Tangens							Град.
	0'	10'	20'	30'	40'	50'	60'	
0	0,00000	0,00291	0,00582	0,00873	0,01164	0,01455	0,01746	89
1	0,01746	0,02036	0,02328	0,02619	0,02910	0,03201	0,03492	88
2	0,03492	0,03783	0,04075	0,04366	0,04658	0,04949	0,05241	87
3	0,05241	0,05533	0,05824	0,06116	0,06408	0,06700	0,06993	86
4	0,06993	0,07285	0,07578	0,07870	0,08163	0,08456	0,08749	85
5	0,08749	0,09042	0,09335	0,09629	0,09923	0,10216	0,10510	84
6	0,10510	0,10805	0,11099	0,11394	0,11688	0,11983	0,12278	83
7	0,12278	0,12574	0,12869	0,13165	0,13461	0,13758	0,14054	82
8	0,14054	0,14351	0,14648	0,14945	0,15243	0,15540	0,15838	81
9	0,15838	0,16137	0,16435	0,16734	0,17033	0,17333	0,17633	80
10	0,17633	0,17933	0,18233	0,18534	0,18835	0,19136	0,19438	79
11	0,19438	0,19740	0,20042	0,20345	0,20648	0,20952	0,21256	78
12	0,21256	0,21560	0,21864	0,22169	0,22475	0,22781	0,23087	77
13	0,23087	0,23393	0,23700	0,24008	0,24316	0,24624	0,24933	76
14	0,24933	0,25242	0,25552	0,25862	0,26172	0,26483	0,26795	75
15	0,26795	0,27107	0,27419	0,27732	0,28046	0,28360	0,28675	74
16	0,28675	0,28990	0,29305	0,29621	0,29938	0,30255	0,30573	73
17	0,30573	0,30891	0,31210	0,31530	0,31850	0,32171	0,32492	72
18	0,32492	0,32814	0,33136	0,33460	0,33783	0,34108	0,34433	71
19	0,34433	0,34758	0,35085	0,35412	0,35740	0,36068	0,36397	70
20	0,36397	0,36727	0,37057	0,37388	0,37720	0,38053	0,38386	69
21	0,38386	0,38721	0,39055	0,39391	0,39727	0,40065	0,40403	68
22	0,40403	0,40741	0,41081	0,41421	0,41763	0,42105	0,42447	67
23	0,42447	0,42791	0,43136	0,43481	0,43828	0,44175	0,44523	66
24	0,44523	0,44872	0,45222	0,45573	0,45924	0,46277	0,46631	65
25	0,46631	0,46985	0,47341	0,47698	0,48055	0,48414	0,48773	64
26	0,48773	0,49134	0,49495	0,49858	0,50222	0,50587	0,50953	63
27	0,50953	0,51319	0,51688	0,52057	0,52427	0,52798	0,53171	62
28	0,53171	0,53545	0,53920	0,54296	0,54673	0,55051	0,55431	61
29	0,55431	0,55812	0,56194	0,56577	0,56962	0,57348	0,57735	60
30	0,57735	0,58124	0,58513	0,58905	0,59297	0,59691	0,60086	59
31	0,60086	0,60483	0,60881	0,61280	0,61681	0,62083	0,62487	58
32	0,62487	0,62892	0,63299	0,63707	0,64117	0,64528	0,64941	57
33	0,64941	0,65355	0,65771	0,66189	0,66608	0,67028	0,67451	56
34	0,67451	0,67875	0,68301	0,68728	0,69157	0,69588	0,70021	55
35	0,70021	0,70455	0,70891	0,71329	0,71769	0,72211	0,72654	54
36	0,72654	0,73100	0,73547	0,73996	0,74447	0,74900	0,75355	53
37	0,75355	0,75812	0,76272	0,76733	0,77196	0,77661	0,78129	52
38	0,78129	0,78598	0,79070	0,79544	0,80020	0,80498	0,80978	51
39	0,80978	0,81461	0,81946	0,82434	0,82923	0,83415	0,83910	50
40	0,83910	0,84407	0,84906	0,85408	0,85912	0,86419	0,86929	49
41	0,86929	0,87441	0,87955	0,88473	0,88992	0,89515	0,90040	48
42	0,90040	0,90569	0,91099	0,91633	0,92170	0,92709	0,93252	47
43	0,93252	0,93797	0,94345	0,94896	0,95451	0,96008	0,96569	46
44	0,96569	0,97133	0,97700	0,98270	0,98843	0,99420	1,00000	45

Cotangens

НБ ЦИТ
(ИПБТ)

Град.	Cotangens							Град.
	0'	10'	20'	30'	40'	50'	60'	
0	∞	343,77371	171,88540	114 58865	85,93979	68,75009	57,28996	89
1	57,28996	49,10388	42,96408	38,18846	34,36777	31,24158	28,63625	88
2	28,63625	26,43160	24,54176	22,90377	21,47040	20,20555	19,08114	87
3	19,08114	18,07498	17,16934	16,34986	15,60478	14,92442	14,30067	86
4	14,30067	13,72674	13,19688	12,70621	12,25051	11,82617	11,43005	85
5	11,43005	11,05943	10,71191	10,38540	10,07803	9,78817	9,51436	84
6	9,51436	9,25530	9,00983	8,77689	8,55555	8,34496	8,14435	83
7	8,14435	7,95302	7,77035	7,59575	7,42871	7,26873	7,11537	82
8	7,11537	6,96823	6,82694	6,69116	6,56055	6,43484	6,31375	81
9	6,31375	6,19703	6,08444	5,97576	5,87080	5,76937	5,67128	80
10	5,67128	5,57638	5,48451	5,39552	5,30928	5,22566	5,14455	79
11	5,14455	5,06584	4,98940	4,91516	4,84300	4,77286	4,70463	78
12	4,70463	4,63825	4,57363	4,51071	4,44942	4,38969	4,33148	77
13	4,33148	4,27471	4,21933	4,16530	4,11256	4,06107	4,01078	76
14	4,01078	3,96165	3,91364	3,86671	3,82083	3,77595	3,73205	75
15	3,73205	3,68909	3,64705	3,60588	3,56557	3,52609	3,48741	74
16	3,48741	3,44951	3,41236	3,37594	3,34023	3,30521	3,27085	73
17	3,27085	3,23714	3,20406	3,17159	3,13972	3,10842	3,07768	72
18	3,07768	3,04749	3,01783	2,98869	2,96004	2,93189	2,90421	71
19	2,90421	2,87700	2,85023	2,82391	2,79802	2,77254	2,74748	70
20	2,74748	2,72281	2,69853	2,67462	2,65109	2,62791	2,60509	69
21	2,60509	2,58261	2,56046	2,53865	2,51715	2,49597	2,47509	68
22	2,47509	2,45451	2,43422	2,41421	2,39449	2,37504	2,35585	67
23	2,35585	2,33693	2,31826	2,29984	2,28167	2,26374	2,24604	66
24	2,24604	2,22857	2,21132	2,19430	2,17749	2,16090	2,14451	65
25	2,14451	2,12832	2,11233	2,09654	2,08094	2,06553	2,05030	64
26	2,05030	2,03526	2,02039	2,00569	1,99116	1,97680	1,96261	63
27	1,96261	1,94858	1,93470	1,92098	1,90741	1,89400	1,88073	62
28	1,88073	1,86760	1,85462	1,84177	1,82906	1,81649	1,80405	61
29	1,80405	1,79174	1,77955	1,76749	1,75556	1,74375	1,73205	60
30	1,73205	1,72047	1,70901	1,69766	1,68643	1,67530	1,66428	59
31	1,66428	1,65337	1,64256	1,63185	1,62125	1,61074	1,60033	58
32	1,60033	1,59002	1,57981	1,56969	1,55966	1,54972	1,53987	57
33	1,53987	1,53010	1,52043	1,51084	1,50133	1,49190	1,48256	56
34	1,48256	1,47330	1,46411	1,45501	1,44598	1,43703	1,42815	55
35	1,42815	1,41934	1,41061	1,40195	1,39336	1,38484	1,37638	54
36	1,37638	1,36800	1,35968	1,35142	1,34323	1,33511	1,32704	53
37	1,32704	1,31904	1,31110	1,30323	1,29541	1,28764	1,27994	52
38	1,27994	1,27230	1,26471	1,25717	1,24969	1,24227	1,23490	51
39	1,23490	1,22758	1,22031	1,21310	1,20593	1,19882	1,19175	50
40	1,19175	1,18474	1,17777	1,17085	1,16398	1,15715	1,15037	49
41	1,15037	1,14363	1,13694	1,13029	1,12369	1,11713	1,11061	48
42	1,11061	1,10414	1,09770	1,09131	1,08496	1,07864	1,07237	47
43	1,07237	1,06613	1,05994	1,05378	1,04766	1,04158	1,03553	46
44	1,03553	1,02952	1,02355	1,01761	1,01170	1,00583	1,00000	45

Tangens.

НБ ЦИБТ
(ИПБТ)

ТАБЛИЦА V.

Логарифмы чиселъ отъ 1 до 1200.

Числа.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	Разн.
1	00000	04139	07918	11394	14613	17609	20412	23045	25527	27875	2228
2	30103	32222	34242	36173	38021	39794	41497	43136	44716	46240	1472
3	47712	49136	50515	51851	53148	54407	55630	56820	57978	59106	1100
4	60206	61278	62325	63347	64345	65321	66276	67210	68124	69020	877
5	69897	70757	71600	72428	73239	74036	74819	75587	76343	77085	730
6	77815	78533	79239	79934	80618	81291	81954	82607	83251	83885	625
7	84510	85126	85733	86332	86923	87506	88081	88649	89209	89763	546
8	90309	90849	91381	91908	92428	92942	93450	93952	94448	94939	485
9	95424	95904	96379	96848	97313	97772	98227	98677	99123	99564	436
10	00000	00432	00860	01284	01703	02119	02531	02938	03342	03743	396
11	04139	04532	04922	05308	05690	06070	06446	06819	07188	07555	363
12	07918	08279	08636	08991	09342	09691	10037	10380	10721	11059	335
13	11394	11727	12057	12385	12710	13033	13354	13672	13988	14301	312
14	14613	14922	15229	15534	15836	16137	16435	16732	17026	17319	290
15	17609	17898	18184	18469	18752	19033	19312	19590	19866	20140	272
16	20412	20683	20952	21219	21484	21748	22011	22272	22531	22789	256
17	23045	23300	23553	23805	24055	24304	24551	24797	25042	25285	242
18	25527	25768	26007	26245	26482	26717	26951	27184	27416	27646	229
19	27875	28103	28330	28556	28780	29003	29226	29447	29667	29885	218
20	30103	30320	30535	30750	30963	31175	31387	31597	31806	32015	207
21	32222	32428	32634	32838	33041	33244	33445	33646	33846	34044	198
22	34242	34439	34635	34830	35025	35218	35411	35603	35793	35984	189
23	36173	36361	36549	36736	36922	37107	37291	37475	37658	37840	181
24	38021	38202	38382	38561	38739	38917	39094	39270	39445	39620	174
25	39794	39967	40140	40312	40483	40654	40824	40993	41162	41330	167
26	41497	41664	41830	41996	42160	42325	42488	42651	42813	42975	161
27	43136	43297	43457	43616	43775	43933	44091	44248	44404	44560	156
28	44716	44871	45025	45179	45332	45484	45637	45788	45939	46090	150
29	46240	46389	46538	46687	46835	46982	47129	47276	47422	47567	145
30	47712	47857	48001	48144	48287	48430	48572	48714	48855	48996	140
31	49136	49276	49415	49554	49693	49831	49969	50106	50243	50379	136
32	50515	50651	50786	50920	51055	51188	51322	51455	51587	51720	132
33	51851	51983	52114	52244	52375	52504	52634	52763	52892	53020	128
34	53148	53275	53403	53529	53656	53782	53908	54033	54158	54283	124
35	54407	54531	54654	54777	54900	55023	55145	55267	55388	55509	121
36	55630	55751	55871	55991	56110	56229	56348	56467	56585	56703	117
37	56820	56937	57054	57171	57287	57403	57519	57634	57749	57864	114
38	57978	58092	58206	58320	58433	58546	58659	58771	58883	58995	111
39	59106	59218	59329	59439	59550	59660	59770	59879	59988	60097	109
40	60206	60314	60423	60531	60638	60746	60853	60959	61066	61172	106
41	61278	61384	61490	61595	61700	61805	61909	62014	62118	62221	104
42	62325	62428	62531	62634	62737	62839	62941	63043	63144	63246	101
43	63347	63448	63548	63649	63749	63849	63949	64048	64147	64246	99
44	64345	64444	64542	64640	64738	64836	64933	65031	65128	65225	97
Числа	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	Разн.

НБ ЦИТЛ
(ИПБТ)

Числа	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	Разн.
45	65321	65418	65514	65610	65706	65801	65896	65992	66087	66181	95
46	66276	66370	66464	66558	66652	66745	66839	66932	67025	67117	93
47	67210	67302	67394	67486	67578	67669	67761	67852	67943	68034	90
48	68124	68215	68305	68395	68485	68574	68664	68753	68842	68931	89
49	69020	69108	69197	69285	69373	69461	69548	69636	69723	69810	87
50	69897	69984	70070	70157	70243	70329	70415	70501	70586	70672	86
51	70757	70842	70927	71012	71096	71181	71265	71349	71433	71517	84
52	71600	71684	71767	71850	71933	72016	72099	72181	72263	72346	83
53	72428	72509	72591	72673	72754	72835	72916	72997	73078	73159	81
54	73239	73320	73400	73480	73560	73640	73719	73799	73878	73957	80
55	74036	74115	74194	74273	74351	74429	74507	74586	74663	74741	78
56	74819	74896	74974	75051	75128	75205	75282	75358	75435	75511	77
57	75587	75664	75740	75815	75891	75967	76042	76118	76193	76268	76
58	76343	76418	76492	76567	76641	76716	76790	76864	76938	77012	74
59	77085	77159	77232	77305	77379	77452	77525	77597	77670	77743	73
60	77815	77887	77960	78032	78104	78176	78247	78319	78390	78462	72
61	78533	78604	78675	78746	78817	78888	78958	79029	79099	79169	71
62	79239	79309	79379	79449	79518	79588	79657	79727	79796	79865	69
63	79934	80003	80072	80140	80209	80277	80346	80414	80482	80550	68
64	80618	80686	80754	80821	80889	80956	81023	81090	81158	81224	67
65	81291	81358	81425	81491	81558	81624	81690	81757	81823	81889	66
66	81954	82020	82086	82151	82217	82282	82347	82413	82478	82543	65
67	82607	82672	82737	82802	82866	82930	82995	83059	83123	83187	64
68	83251	83315	83378	83442	83506	83569	83632	83696	83759	83822	63
69	83885	83948	84011	84073	84136	84198	84261	84323	84386	84448	63
70	84510	84572	84634	84696	84757	84819	84880	84942	85003	85065	62
71	85126	85187	85248	85309	85370	85431	85491	85552	85612	85673	61
72	85733	85794	85854	85914	85974	86034	86094	86153	86213	86273	60
73	86332	86392	86451	86510	86570	86629	86688	86747	86806	86864	59
74	86923	86982	87040	87099	87157	87216	87274	87332	87390	87448	58
75	87506	87564	87622	87679	87737	87795	87852	87910	87967	88024	58
76	88081	88138	88195	88252	88309	88366	88423	88480	88536	88593	57
77	88649	88705	88762	88818	88874	88930	88986	89042	89098	89154	56
78	89209	89265	89321	89376	89432	89487	89542	89597	89653	89708	55
79	89763	89818	89873	89927	89982	90037	90091	90146	90200	90255	55
80	90309	90363	90417	90472	90526	90580	90634	90687	90741	90795	54
81	90849	90902	90956	91009	91062	91116	91169	91222	91275	91328	53
82	91381	91434	91487	91540	91593	91645	91698	91751	91803	91855	52
83	91908	91960	92012	92065	92117	92169	92221	92273	92324	92376	52
84	92428	92480	92531	92583	92634	92686	92737	92788	92840	92891	51
85	92942	92993	93044	93095	93146	93197	93247	93298	93349	93399	51
86	93450	93500	93551	93601	93651	93702	93752	93802	93852	93902	50
87	93952	94002	94052	94101	94151	94201	94250	94300	94349	94399	50
88	94448	94498	94547	94596	94645	94694	94743	94792	94841	94890	49
89	94939	94988	95036	95085	95134	95182	95231	95279	95328	95376	49
90	95424	95472	95521	95569	95617	95665	95713	95761	95809	95856	48
91	95904	95952	95999	96047	96095	96142	96190	96237	96284	96332	47
92	96379	96426	96473	96520	96567	96614	96661	96708	96755	96802	47
93	96848	96895	96942	96988	97035	97081	97128	97174	97220	97267	46
94	97313	97359	97405	97451	97497	97543	97589	97635	97681	97727	46
Числа	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	Разн.

НБ ЦИТ
(ИПР)

Числа	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	Разн.
95	97772	97818	97864	97909	97955	98000	98046	98091	98137	98182	45
96	98227	98272	98318	98363	98408	98453	98498	98543	98588	98632	45
97	98677	98722	98767	98811	98856	98900	98945	98989	99034	99078	45
98	99123	99167	99211	99255	99300	99344	99388	99432	99476	99520	44
99	99564	99607	99651	99695	99739	99782	99826	99870	99913	99957	44
100	00000	00043	00087	00130	00173	00217	00260	00303	00346	00389	43
101	00432	00475	00518	00561	00604	00647	00689	00732	00775	00817	43
102	00860	00903	00945	00988	01030	01072	01115	01157	01199	01242	42
103	01284	01326	01368	01410	01452	01494	01536	01578	01620	01662	42
104	01703	01745	01787	01828	01870	01912	01953	01995	02036	02078	42
105	02119	02160	02202	02243	02284	02325	02366	02407	02449	02490	41
106	02531	02572	02612	02653	02694	02735	02776	02816	02857	02898	41
107	02938	02979	03019	03060	03100	03141	03181	03222	03262	03302	41
108	03342	03383	03423	03463	03503	03543	03583	03623	03663	03703	40
109	03743	03782	03822	03862	03902	03941	03981	04021	04060	04100	40
110	04139	04179	04218	04258	04297	04336	04376	04415	04454	04493	39
111	04532	04571	04610	04650	04689	04727	04766	04805	04844	04883	39
112	04922	04961	04999	05038	05077	05115	05154	05192	05231	05269	39
113	05308	05346	05385	05423	05461	05500	05538	05576	05614	05652	38
114	05690	05729	05767	05805	05843	05881	05918	05956	05994	06032	38
115	06070	06108	06145	06183	06221	06258	06296	06333	06371	06408	38
116	06446	06483	06521	06558	06595	06633	06670	06707	06744	06781	37
117	06819	06856	06893	06930	06967	07004	07041	07078	07115	07151	37
118	07188	07225	07262	07298	07335	07372	07408	07445	07482	07518	37
119	07555	07591	07628	07664	07700	07737	07773	07809	07846	07882	36
Числа	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	Разн.



НБ УДУНТ
(ИПБТ)

Замѣченные опечатки и недосмотры.

Стран.	Строка.		Напечатано.	Слѣдуетъ читать.
	Сверху.	Снизу.		
10	4	—	съ которымъ оно связано	съ которымъ она связана
10	—	6	(фиг. 7).	(фиг. 6).
13	6	—	параллелограмъ на	параллелограммъ на
13	7	—	движеніи АВ пространства и относительномъ дви- женіи	движеніи АВ пространства и движеніи
14	1 и 2	—	изъ построенія параллело- грамма по дѣйствитель- ной скорости лодки $W =$ AD и скорости течения воды $C = AB_1 - AB_1CD$	изъ построенія параллело- грамма AB_1CD по дѣй- ствительной скорости лодки $W = AD$ и скоро- сти течения воды $C = AB_1$
23	—	14	напротивъ, получаются	напротивъ, получаются
			при	при
23	—	9	$\alpha = \sphericalangle 110^{\circ}30'$	$\alpha_{\max} = \sphericalangle 110^{\circ}30'$
28	9	—	заключаетъ въ себѣ слѣ- дующую	заключаетъ въ себѣ слѣ- дующее
28	—	1	видимая энергія тѣла.	способность производить работу.
30	5	—	можно принять $t = 0$	можно принять $t_1 = 0$
31	—	9	По уравненію 19), стр. 00:	По уравненію 19), стр. 26:
32	14	—	тѣло придетъ в овраще- ніе.	тѣло придетъ во враще- ніе.
33	5	—	разсматривать за отрица- тельную.	разсматривать, какъ отри- цательную.
34	—	19	илоскости, и R	плоскости, и R
34	—	13	такъ же равенъ суммѣ	также равенъ суммѣ
37	8	—	поступательное движеніе	поступательное движеніе
37	—	14	Стремленіе однихъ силъ вращать тѣло	Стремленіе однихъ силъ вращать тѣло
43	1	—	силъ P_1 и P_2	силъ P_1 и P
43	2	—	отложимъ $AD = P_2$	отложимъ $AD = P$
43	5	—	P_2 , такъ какъ изъ подобія	P , такъ какъ изъ подобія
43	8	—	$\frac{P_1}{P_2} = \frac{l_2}{l_1}$	$\frac{P_1}{P} = \frac{l_2}{l}$
43	—	9	$l_2 = 0,4 l$.	$l_2 = 0,4 l_1$.
45	—	8	и ниже точки точки опоры.	и ниже точки опоры.
55	2	—	$S_1D \parallel 2 S_1E$	$S_1D = 2 S_1E$
55	—	12	проводить цѣликомъ діа- гоналей;	проводить цѣликомъ діа- гонали;
56	8	—	F въ срединю	F съ срединю
58	4	—	лежитъ на линіи, дѣлящій	лежитъ на линіи, дѣлящей
			$\frac{bR}{2} \cdot \frac{2 Rs}{3 b} - \frac{br^2}{2R} \cdot \frac{2 rs}{3 b}$	$\frac{bR}{2} \cdot \frac{2 Rs}{3 b} - \frac{br^2}{2R} \cdot \frac{2 rs}{3 b}$
59	9	—	$X_1 = \frac{\frac{bR}{2} \cdot \frac{2 Rs}{3 b} - \frac{br^2}{2R} \cdot \frac{2 rs}{3 b}}{\frac{b}{2} \cdot \frac{R^2}{R}}$	$X_1 = \frac{\frac{bR}{2} \cdot \frac{2 Rs}{3 b} - \frac{br^2}{2R} \cdot \frac{2 rs}{3 b}}{\frac{b}{2} \cdot \frac{R^2}{R}}$

Стран.	Строка. Сверху. Снизу.	Напечатано.	Слѣдуетъ читать.
69	— 12	$P_1 = G \cdot \frac{BD}{AF}$	$P_1 = G \cdot \frac{BD}{AB}$
70	8 —	$P_1 l = Q_1 h_1 - Gb - Q_2 b_2 = 0.$	$P_1 l = Q_1 b_1 - Gb - Q_2 b_2 = 0.$
82	— 15	не грусныя измѣренія угловъ,	не градусныя измѣренія угловъ,
87	6 —	Для перваго вала: I:	Для вала I:
87	7 —	„ второго „ II:	„ „ II:
87	8 —	„ третьяго „ III:	„ „ III:
87	— 10	$= Q \frac{W}{R_1} \frac{r}{R_2} \frac{r_2}{R}$,	$= Q \frac{W}{R_1} \frac{r_1}{R_2} \frac{r_2}{R}$,
87	— 3	$\frac{r_1}{R_2} \frac{r_2}{R_1}$ въ уравненіи 69)	$\frac{r_1}{R_1} \frac{r_2}{R_2}$ въ уравненіи 69)
88	17 —	$\frac{PR}{Q} = \frac{32.40}{200} = 6,4$ сантим.	$W = \frac{PR}{Q} = \frac{32.40}{200} = 6,4$ сантим.
93	6 —	даже отлитыхъ изъ одного куска)	даже отлитыхъ изъ одного куска)
97	8 —	$N = G \frac{\sin^2 \alpha + \cos^2 \alpha}{\cos^2 \alpha}$	$N = G \frac{\sin^2 \alpha + \cos^2 \alpha}{\cos \alpha}$
97	— 4	(фиг. 221)	(фиг. 121)
98	— 14 и 15	Винтъ, собственно говоря,	Комплектный винтъ
101	8 —	какъ головка клина въ его	какъ головка клина къ его
102	— 14	при перекачиваніи.	при катаніи.
102	— 12	такъ какъ сопротивленіе	такъ какъ сопротивленіе
106	— 2	или динамометромъ Прони	или нажимомъ Прони
109	— 3	(діаметръ цапры	(діаметръ цапфы
111	— 12	канатовъ и цѣпей вводятъ	канатовъ и цѣпей выводятъ
112	5 —	безъ конденсаціи,	безъ конденсаціи,
113	4 —	$V_m = \sphericalangle P \cdot \frac{1}{2} P \cdot \frac{r}{L}$	$V_m = \sphericalangle \frac{1}{2} P \cdot \frac{r}{L}$
114	— 11	треніе при перекачиваніи;	треніе при катаніи;
114	— 8	треніе при перекачиваніи:	треніе при катаніи:
115	— 3	= 12 севтим.	= 12 сантим.
115	— 1	трения при перекачиваніи:	трения при катаніи:
118	6 —	радіусъ цапфы точки вращения	радіусъ вращающейся цапфы
118	11 и 12 —	удерживающій грузъ Q	удерживающей грузъ Q
120	2 —	$\eta = \frac{Q}{P} = \frac{1}{1 + 0,08 \cdot 0,3 + 0,25 \cdot 0,01}$	$\eta = \frac{Q}{P} = \frac{1}{1 + 0,08 \cdot 0,3 + 0,25 \cdot 0,01}$
121	— 4	Болѣе точныя значенія	Болѣе точныя значенія η
128	— 13	(т. е. $\frac{\text{окружность}}{\text{шагъ}}$)	(т. е. $\frac{\text{окружность}}{\text{ходъ}}$)
131	— 11	$P_1 = \frac{20 \cdot 100 + 6 \cdot 10 - (6 + 20) \cdot 9 \cdot 1 \cdot 0,6}{40 + 0,1 \cdot 0,6}$	$P_1 = \frac{20 \cdot 100 + 6 \cdot 10 - (6 + 20) \cdot 0,1 \cdot 0,6}{40 + 0,1 \cdot 0,6}$
131	— 10	Опредѣлить P и P ₁	Опредѣлить P и P ₁
131	— 6	$P_1 = \frac{200 \cdot 12 - 5 \cdot 32 + (5 + 200) \cdot 0,1 \cdot 1}{80 + 0,1 \cdot 1}$	$P = \frac{200 \cdot 12 - 5 \cdot 32 - (5 + 200) \cdot 0,1 \cdot 1}{80 + 0,1 \cdot 1}$

Стран.	Строка. Сверху. Снизу.	Напечатано.	Слѣдуетъ читать.
132	— 5	$Q = 2.4.0,62.150 - 10 = 744 - 110 = 734$ килгр.	$Q = 2.4.0,62.150 - 10 = 744 - 10 = 734$ килгр.
134	3	= 2 миллим.	= 2 метра
136	8	Трущіяся (фикціонныя) колеса.	Колеса тренія (фрикціонныя).
136	9	Вращеніе одного вала А	Вращеніе одного вала А
142	4	(ср. уравненіе 150,	(ср. уравненіе 151,
145	12	(тренія, сопротивленіе воздуха)	(тренія, сопротивленія воздуха)
148	— 3	$l = \frac{c^3 \sin 2 \alpha}{g}$	$l = \frac{c^3 \sin 2 \alpha}{g}$
149	— 1	притянуть тѣла къ центру	притянуть тѣло къ центру
151	— 12	$\sphericalangle 1 = \frac{360}{2.3,14} = 57^{\circ}17'45''$	$\sphericalangle 1 = \frac{360}{2.3,14} = 57^{\circ}17'45''$
152	2	къ неподвижной точкѣ С,	къ неподвижной точкѣ С,
153	4	какъ составное при двухъ	какъ составное изъ двухъ
154	— 10	въ уравненіе 183,	въ уравненіе 184,
155	15	а за медленнымъ движеніемъ	а замедленнымъ движеніемъ
156	2	поглотиться сопротивленіемъ	поглотится сопротивленіемъ
157	10	другой съ деревяннымъ,	другой съ деревяннымъ,
158	8	въ то время какъ, наоборотъ и наиболѣе удаленныя —	въ то время, какъ наиболѣе удаленныя —
165	6	изъ уравненія 207 и 205 получимъ:	изъ уравненія 201 — 205 получимъ:
165	— 2	при ударѣ неупругихъ тѣлъ,	при ударѣ неупругихъ тѣлъ,
173	— 6	кожаннымъ манжетомъ (набивкой), который	кожанной манжетой (набивкой), которая
180	4	Такъ какъ I метр. ²	Такъ какъ I метр. ³
184	7	$V_2 = \frac{87,8 - \left(1 - \frac{1}{8,8}\right) 100}{\left(\frac{7}{8,8} - 1\right) 1000}$	$V_2 = \frac{87,8 - \left(1 - \frac{1}{8,8}\right) 100}{\left(\frac{7}{8,8} - 1\right) 1000}$
184	— 15	узкій (фиг. 192).	узкій (фиг. 192).
185	— 11	Сообщающіеся трубки	Сообщающіяся трубки
187	— 14	$f_1 v^1 = fv$	$f_1 v_1 = fv$
187	— 9	соотвѣтствующая скорости	соотвѣтствующая скорости
189	14	$Q = \frac{2}{3} b \sqrt{2g} (H^{3/2} - H_1^{3/2})$	$Q = \frac{2}{3} b \sqrt{2g} (H^{3/2} - H_1^{3/2})$
191	7	отъ дна шлюзнаго каняла	отъ дна шлюзнаго канала

НБ УДМУТ
(ИПР)

Сканувала Бондар Л. М.

ПЕРЕКЛАДНИК ПЕРЕКЛАДНИК ПЕРЕКЛАДНИК

**НБ УДУНТ
(ІПБТ)**