

Sala C  
Est. 2  
Tab. 106  
N.º 3





FORMULAS

BIBLIOTHECA  
REGIMENTAL  
DE INFANTERIA

3153  
N. 613

PARA A

AVALIAÇÃO DA SUPERFICIE E DA CAPACIDADE

DAS

3153

ABOBADAS DE BARRETE DE CLERIGO E DE ARESTA

DEDUZIDAS POR

GODOFREDO EDMUNDO ALEGRO

CAPITÃO DE ENGENHERIA



- 613 -

RC  
MNCT  

---

62  

---

ALE

LISBOA

IMPRESA NACIONAL

1878

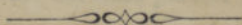


ILLUSTRISSIMO E EXCELLENTISSIMO SENHOR

ANTONIO MARIA DE FONTES PEREIRA DE MELLO

PRESIDENTE DO CONSELHO DE MINISTROS

MINISTRO E SECRETARIO D'ESTADO DOS NEGOCIOS DA GUERRA



De entre as brilhantes qualidades que nobilitam v. ex.<sup>a</sup>, é sem duvida — o amor da patria — uma das que mais lhe têm grangeado o respeito e a estima de quantos se presam por haverem nascido portuguezes

Incansavel tem sido v. ex.<sup>a</sup> em promover todos os melhoramentos que possam contribuir para a prosperidade d'este reino; e, de tão gloriosa tarefa, não tem certamente cabido o menor quinhão ao desenvolvimento das sciencias, para o qual é um poderoso incentivo a decidida protecção que encontram da parte de v. ex.<sup>a</sup> aquelles que as cultivam.

É isto que me anima a solicitar de v. ex.<sup>a</sup> a subida honra de permittir-me que lhe dedique o presente trabalho; e se v. ex.<sup>a</sup> o achar de alguma utilidade, e se dignar acceital-o benevolamente, concederá grande mercê ao

De v. ex.<sup>a</sup>

Respeitosissimo admirador

Lisboa, 10 de maio de 1878.

*Godofredo Edmundo Alegre.*

ANTONIO MARIA DE FONTES FERREIRA DE MELLO

PRIMEIRO DE CONSELHO DE MINISTROS

MINISTRO E SECRETARIO ESTADO DOS NEGOCIOS DA GUERRA

As cartas as seguintes... (The text in this block is extremely faint and largely illegible due to the age and quality of the document.)

De...  
Respostas...

Em... de...



As abobadas, tanto as de barrete de clerigo como as de aresta, são de um emprego frequentissimo nas construcções, e por isso muitas vezes ha que calcular-lhes a superficie e a capacidade.

Infinito é o numero das curvas que podem ser empregadas como directrizes dos cylindros que entram na formação de uma abobada, mas pareceu-nos que sufficientemente attendidas ficariam as necessidades da pratica se, de entre todas as curvas, apenas adoptassemos a ellipse, a hyperbole, a parabola e a ogiva. É com os cylindros tendo por base cada uma d'estas curvas que constituimos os quatro primeiros capitulos do presente trabalho.

Cada um dos mencionados capitulos se divide em duas partes, a primeira das quaes se refere á superficie das abobadas, referindo-se a segunda á capacidade d'ellas; em cada parte se estudam separadamente a abobada de barrete de clerigo e a de aresta, considerando-se para cada uma dois casos, dos quaes o primeiro tem logar quando os cylindros se cortam orthogonalmente e o segundo quando é obliqua a incidencia de um sobre o outro, e finalmente em cada caso deduzimos as formulas que correspondem ás differentes variedades da directriz considerada.

Julgámos que a abobada de torre circular, cujo emprego não é raro em obras de fortificação, teria justificado cabimento n'este trabalho, e por isso formámos com ella o 5.º capitulo, o qual, como os quatro primeiros, se divide em duas partes, referindo-se a primeira á superficie das abobadas e a segunda á sua capacidade, e em cada parte se estudam em separado a abobada de barrete de clerigo e a de aresta.

Frequente é o emprego das escadas de caracol e por isso importa saber avaliar-lhes a superficie e a capacidade, mas não podendo entrar as suas abobadas na categoria das de barrete de clerigo ou na das de aresta, tivemos por mais proprio constituir com similhante estudo um *appendice* que dividimos em dois capitulos dos quaes o primeiro se refere ao caso em que a abobada é o helicoides de plano director, e o segundo ao caso em que é a *ponte de S. Gil*.

O capitulo 1.º do presente trabalho foi publicado na *Revista de obras publicas e minas*, no anno de 1876, e o que então dissemos repetimol-o ainda hoje: ao intentar esta publicação instiga-nos unicamente o desejo de contribuirmos com o nosso subsidio, embora pouco valioso, para a resolução de alguns problemas cuja importancia ninguem ousará negar, e que tão pouco estudados têm sido até ao presente.





# CAPITULO I

## CYLINDROS DE BASE ELLIPTICA

### PARTE I

#### SUPERFICIE DAS ABOBADAS

##### ABOBADA DE BARRETE DE CLERIGO

Começando pelo caso em que os cylindros se cortam orthogonalmente, referiremos a abobada (fig. 1) a tres planos coordenados dos quaes o dos  $(xy)$  será o das impostas e os dos  $(xz)$  e dos  $(yz)$  os das directrizes dos cylindros, que estão rebatidas em  $(xy)$ .

Se representarmos por  $b$  a altura do vertice da abobada acima do plano das impostas, sendo  $Oa = Oa_1 = a$ , e  $Oa' = Oa'_1 = a'$ , as equações das ellipses directrizes serão,

em  $aba_1$  
$$a^2 z^2 + b^2 x^2 = a^2 b^2$$

e em  $a'ba'_1$  
$$a'^2 z^2 + b^2 y^2 = a'^2 b^2$$

das quaes se tira 
$$x = \frac{a}{b} \sqrt{b^2 - z^2} \tag{1}$$

$$y = \frac{a'}{b} \sqrt{b^2 - z^2} \tag{2}$$

Os arcos elementares,  $ds$  da primeira d'estas curvas e  $ds_1$  da segunda, serão

$$ds = \sqrt{dx^2 + dz^2} = dz \sqrt{\left(\frac{dx}{dz}\right)^2 + 1} \quad ds_1 = \sqrt{dy^2 + dz^2} = dz \sqrt{\left(\frac{dy}{dz}\right)^2 + 1}$$

expressões que, pela substituição na primeira de  $\left(\frac{dx}{dz}\right)$  tirado da equação (1) e na segunda de  $\left(\frac{dy}{dz}\right)$  tirado da equação (2) se transformam em

$$ds = dz \sqrt{\frac{(a^2 - b^2) z^2 + b^4}{b^2 (b^2 - z^2)}} \tag{3}$$

$$ds_1 = dz \sqrt{\frac{(a'^2 - b^2) z^2 + b^4}{b^2 (b^2 - z^2)}} \tag{4}$$

Ora, se cortarmos a abobada por planos  $mnpq$  paralelos ao das impostas e infinitamente proximos entre si, cada um dos triangulos curvos que se projectam em  $AoA'$ ,  $A'oA_1$ , etc., ficará dividido em rectangulos infinitamente pequenos, e para determinar a area de um d'estes multiplicar-se-ha a intersecção do plano secante horisontal com um dos triangulos curvos pelo elemento  $ds$  da ellipse base ou directriz do cylindro a que o triangulo pertencer; por exemplo: a area do rectangulo projectado em  $A'A_1qm$  determinar-se-ha multiplicando  $mq$  pelo elemento da ellipse directriz do cylindro cujas impostas estão em  $A_1A'$  e  $AA'_1$ , poisque evidentemente este arco elementar é a altura do rectangulo que tem por base  $mq$ .

As areas dos rectangulos  $A'A_1qm$  e  $AA'mn$  exprimir-se-hão pois por

$$A'A_1qm = mq \times ds_1 \quad AA'mn = mn \times ds$$

mas como, para um mesmo valor de  $z$

$$mq = m'q' = 2x \quad mn = p'q'' = 2y$$

será

$$A'A_1qm = 2x \times ds_1 \quad AA'mn = 2y \times ds$$

e então os triangulos curvos  $A'oA_1$  e  $AoA'$  terão os valores

$$A' o A_1 = 2 \int_{x=0}^{x=b} x \times ds_1 \quad A o A' = 2 \int_{z=0}^{z=b} y \times ds$$

e pondo na primeira d'estas igualdades os valores (1) e (4) e na segunda os valores (2) e (3), virá

$$A' o A_1 = 2 a \int_0^b dz \sqrt{\left(\frac{a'^2 - b^2}{b^4}\right) z^2 + 1} = 2 a \times \frac{1}{2} \left[ a' + b \sqrt{\frac{b^2}{a'^2 - b^2}} \times \frac{\lg. \left(\frac{a'}{b} + \sqrt{\frac{a'^2 - b^2}{b^2}}\right)}{0,4342945} \right]^{(1)} \quad (5)$$

$$A o A' = 2 a' \int_0^b dz \sqrt{\left(\frac{a^2 - b^2}{b^4}\right) z^2 + 1} = 2 a' \times \frac{1}{2} \left[ a + b \sqrt{\frac{b^2}{a^2 - b^2}} \times \frac{\lg. \left(\frac{a}{b} + \sqrt{\frac{a^2 - b^2}{b^2}}\right)}{0,4342945} \right] \quad (6)$$

ou, se representarmos por  $S_a$  a superficie do triangulo cuja base é  $2a$  e por  $S_{a'}$  a do triangulo de base  $2a'$ ,

$$S_a = a \left[ a' + b \sqrt{\frac{b^2}{a'^2 - b^2}} \times \frac{\lg. \left(\frac{a'}{b} + \sqrt{\frac{a'^2 - b^2}{b^2}}\right)}{0,4342945} \right] \quad (I)$$

$$S_{a'} = a' \left[ a + b \sqrt{\frac{b^2}{a^2 - b^2}} \times \frac{\lg. \left(\frac{a}{b} + \sqrt{\frac{a^2 - b^2}{b^2}}\right)}{0,4342945} \right] \quad (II)$$

É claro que a formula (I) sómente será applicavel emquanto  $a' > b$ , porque do contrario se torna imaginaria, e pela mesma razão só poderá empregar-se a formula (II) quando  $a > b$ ; mas succedendo que  $a' < b$ , ou  $a < b$ , daremos aos valores de  $A'oA_1$  e  $AoA'$  a seguinte fórmula

$$A' o A_1 = 2 a \int_0^b dz \sqrt{1 - \left(\frac{b^2 - a'^2}{b^4}\right) z^2} = 2 a \times \frac{1}{2} \left[ a' + b \sqrt{\frac{b^2}{b^2 - a'^2}} \times \text{arc. sen.} \sqrt{\frac{b^2 - a'^2}{b^2}} \right]^{(2)} \quad (7)$$

$$A o A' = 2 a' \int_0^b dz \sqrt{1 - \left(\frac{b^2 - a^2}{b^4}\right) z^2} = 2 a' \times \frac{1}{2} \left[ a + b \sqrt{\frac{b^2}{b^2 - a^2}} \times \text{arc. sen.} \sqrt{\frac{b^2 - a^2}{b^2}} \right] \quad (8)$$

ou

$$S_a = a \left[ a' + b \sqrt{\frac{b^2}{b^2 - a'^2}} \times \text{arc. sen.} \sqrt{\frac{b^2 - a'^2}{b^2}} \right] \quad (III)$$

$$S_{a'} = a' \left[ a + b \sqrt{\frac{b^2}{b^2 - a^2}} \times \text{arc. sen.} \sqrt{\frac{b^2 - a^2}{b^2}} \right] \quad (IV)$$

Se succeder que seja  $a' = b$  não poderemos empregar qualquer das formulas (I) ou (III) porque se tornam indeterminadas, e outro tanto succederá ás formulas (II) e (IV) quando  $a = b$ ; mas no primeiro caso as equações (5) e (7), e no segundo as equações (6) e (8) reduzir-se-hão respectivamente a

$$A' o A_1 = 2 a \int_0^b dz$$

$$A o A' = 2 a' \int_0^b dz$$

ou

$$S_a = 2 a b \quad (V)$$

$$S_{a'} = 2 a' b \quad (VI)$$

Finalmente, se for  $a = a' = b$ , as formulas (I), (II), (III) e (IV) serão inapplicaveis, como ha pouco indicámos, mas das (V) e (VI) tirar-se-ha

$$S_a = S_{a'} = 2 a^2 \quad (VII)$$

A superficie total do barrete de clerigo será evidentemente

$$B_s = 2 (S_a + S_{a'}) \quad (z)$$

restando apenas substituir n'esta expressão os valores de  $S_a$  e  $S_{a'}$  correspondentes ás relações que tiverem logar entre  $a$ ,  $a'$  e  $b$ .

(1) Vide nota 1.ª

(2) Vide nota 2.ª

Tratemos agora o caso em que os cylindros se cortam obliquamente, sendo  $\theta$  o angulo agudo formado pelos seus eixos.

Referiremos ainda a abobada (fig. 2) a tres planos coordenados dos quaes o dos  $(xy)$  será o das impostas, e os dos  $(xz)$  e dos  $(yz)$  os das ellipses directrizes dos cylindros, as quaes, assim como as secções rectas dos mesmos, estão rebatidas em  $(xy)$ .

Se for  $b$  a altura do vertice da abobada acima do plano das impostas, sendo  $Oa = Oa_1 = a$  o semi-eixo horizontal da ellipse directriz  $aba_1$  e  $Oa' = Oa'_1 = a'$  o semi-eixo horizontal da ellipse directriz  $a'ba'_1$ , o semi-eixo horizontal  $\alpha = O\alpha = O\alpha_1$  da secção recta  $\alpha b\alpha_1$  será  $\alpha = a \text{ sen } \theta$ , e o semi-eixo horizontal da secção recta  $\alpha' b\alpha'_1$  será  $\alpha' = a' \text{ sen } \theta$ , e assim teremos as equações

$$\text{em } a b a_1 \quad a^2 z^2 + b^2 x^2 = a^2 b^2$$

$$\text{em } a' b a'_1 \quad a'^2 z^2 + b^2 y^2 = a'^2 b^2$$

$$\text{em } \alpha b \alpha_1 \quad a^2 \text{ sen}^2 \theta z^2 + b^2 x_1^2 = a^2 \text{ sen}^2 \theta b^2$$

$$\text{e em } \alpha' b \alpha'_1 \quad a'^2 \text{ sen}^2 \theta z^2 + b^2 y_1^2 = a'^2 \text{ sen}^2 \theta b^2$$

tirando-se da primeira

$$x = \frac{a}{b} \sqrt{b^2 - z^2} \quad (9)$$

e da segunda

$$y = \frac{a'}{b} \sqrt{b^2 - z^2} \quad (10)$$

Os arcos elementares das secções rectas serão

$$\text{em } \alpha b \alpha_1 \quad ds' = dz \sqrt{\left(\frac{dx_1}{dz}\right)^2 + 1}$$

$$\text{e em } \alpha' b \alpha'_1 \quad ds'_1 = dz \sqrt{\left(\frac{dy_1}{dz}\right)^2 + 1}$$

expressões que evidentemente se obtêm de (3) e (4) substituindo n'estas  $a$  e  $a'$  por  $a \text{ sen } \theta$  e  $a' \text{ sen } \theta$ , e então

$$ds' = dz \sqrt{\frac{(a^2 \text{ sen}^2 \theta - b^2) z^2 + b^4}{b^2 (b^2 - z^2)}} \quad (11)$$

$$ds'_1 = dz \sqrt{\frac{(a'^2 \text{ sen}^2 \theta - b^2) z^2 + b^4}{b^2 (b^2 - z^2)}} \quad (12)$$

Cortando a abobada por planos  $mnpq$  paralelos ao das impostas e infinitamente proximos entre si, cada um dos triangulos curvos  $AoB$ ,  $BoA'$ , etc., ficará dividido em parallelogrammos infinitamente pequenos e para determinar a area de um d'estes multiplicar-se-ha a intersecção do plano secante no triangulo curvo pelo elemento  $ds$  da secção recta do cylindro a que o triangulo pertencer; por exemplo: a area do parallelogrammo projectado em  $ABmn$  obter-se-ha multiplicando  $mn$  pelo elemento  $ds$  da secção recta do cylindro cujas impostas estão em  $AB$  e  $A'B'$ . É claro que o arco elementar, n'este caso, deve ser tomado na secção recta e não na directriz, poisque esta é obliqua ás geratrizes emquanto que aquella lhes é perpendicular, sendo portanto os seus elementos as alturas dos parallelogrammos elementares.

As areas dos parallelogrammos  $BA'qm$  e  $ABmn$  exprimir-se-hão por

$$BA'qm = mq \times ds'_1 \quad ABmn = mn \times ds'$$

mas como, para um mesmo valor de  $z$ ,

$$mq = m'q' = 2x \quad mn = p'q' = 2y$$

será

$$BA'qm = 2x \times ds'_1 \quad ABmn = 2y \times ds'$$

sendo então os valores dos triangulos curvos

$$BoA' = 2 \int_0^b x \times ds'_1 \quad AoB = 2 \int_0^b y \times ds'$$

e pondo na primeira d'estas igualdades os valores (9) e (12) e na segunda os valores (10) e (11) virá

$$BoA' = 2a \int_0^b dz \sqrt{\left(\frac{a^2 \text{ sen}^2 \theta - b^2}{b^4}\right) z^2 + 1} = 2a \times \frac{1}{2} \left[ a' \text{ sen } \theta + b \sqrt{\frac{b^2}{a^2 \text{ sen}^2 \theta - b^2}} \times \frac{\lg \left( \frac{a' \text{ sen } \theta}{b} + \sqrt{\frac{a'^2 \text{ sen}^2 \theta - b^2}{b^2}} \right)}{0,4342945} \right]^{(1)} \quad (13)$$

$$AoB = 2a' \int_0^b dz \sqrt{\left(\frac{a^2 \text{ sen}^2 \theta - b^2}{b^4}\right) z^2 + 1} = 2a' \times \frac{1}{2} \left[ a \text{ sen } \theta + b \sqrt{\frac{b^2}{a^2 \text{ sen}^2 \theta - b^2}} \times \frac{\lg \left( \frac{a \text{ sen } \theta}{b} + \sqrt{\frac{a^2 \text{ sen}^2 \theta - b^2}{b^2}} \right)}{0,4342945} \right] \quad (14)$$

(1) Applica-se a nota 1.ª

ou, se representarmos por  $S'_a$  a superfície do triangulo curvo cuja base é  $2a$  e por  $S'_{a'}$  a do triangulo da base  $2a'$

$$S'_a = a \left[ a' \operatorname{sen} \theta + b \sqrt{\frac{b^2}{a'^2 \operatorname{sen}^2 \theta - b^2}} \times \frac{\lg \left( \frac{a' \operatorname{sen} \theta}{b} + \sqrt{\frac{a'^2 \operatorname{sen}^2 \theta - b^2}{b^2}} \right)}{0,4342945} \right] \quad (\text{VIII})$$

$$S'_{a'} = a' \left[ a \operatorname{sen} \theta + b \sqrt{\frac{b^2}{a^2 \operatorname{sen}^2 \theta - b^2}} \times \frac{\lg \left( \frac{a \operatorname{sen} \theta}{b} + \sqrt{\frac{a^2 \operatorname{sen}^2 \theta - b^2}{b^2}} \right)}{0,4342945} \right] \quad (\text{IX})$$

A formula (VIII) deixará de ser applicavel quando  $a' \operatorname{sen} \theta < b$ , e outro tanto succederá á formula (IX) quando  $a \operatorname{sen} \theta < b$ , mas então daremos ás expressões (13) e (14) a fórmula seguinte:

$$B \text{ o } A' = 2a \int_0^b \sqrt{1 - \left( \frac{b^2 - a'^2 \operatorname{sen}^2 \theta}{b^4} \right) z^2} dz = 2a \times \frac{1}{2} \left[ a' \operatorname{sen} \theta + b \sqrt{\frac{b^2}{b^2 - a'^2 \operatorname{sen}^2 \theta}} \times \operatorname{arc. sen} \sqrt{\frac{b^2 - a'^2 \operatorname{sen}^2 \theta}{b^2}} \right]^{(1)} \quad (15)$$

$$A \text{ o } B = 2a' \int_0^b \sqrt{1 - \left( \frac{b^2 - a^2 \operatorname{sen}^2 \theta}{b^4} \right) z^2} dz = 2a' \times \frac{1}{2} \left[ a \operatorname{sen} \theta + b \sqrt{\frac{b^2}{b^2 - a^2 \operatorname{sen}^2 \theta}} \times \operatorname{arc. sen} \sqrt{\frac{b^2 - a^2 \operatorname{sen}^2 \theta}{b^2}} \right] \quad (16)$$

ou

$$S'_a = a \left[ a' \operatorname{sen} \theta + b \sqrt{\frac{b^2}{b^2 - a'^2 \operatorname{sen}^2 \theta}} \times \operatorname{arc. sen} \sqrt{\frac{b^2 - a'^2 \operatorname{sen}^2 \theta}{b^2}} \right] \quad (\text{X})$$

$$S'_{a'} = a' \left[ a \operatorname{sen} \theta + b \sqrt{\frac{b^2}{b^2 - a^2 \operatorname{sen}^2 \theta}} \times \operatorname{arc. sen} \sqrt{\frac{b^2 - a^2 \operatorname{sen}^2 \theta}{b^2}} \right] \quad (\text{XI})$$

Se for  $a' \operatorname{sen} \theta = b$  as formulas (VIII) e (X) tornar-se-hão indeterminadas, e outro tanto succederá ás formulas (IX) e (XI) quando  $a \operatorname{sen} \theta = b$ ; mas no primeiro caso as equações (13) e (15), e no segundo as equações (14) e (16) reduzir-se-hão respectivamente a

$$B \text{ o } A' = 2a \int_0^b dz \quad (\text{XII})$$

$$A \text{ o } B = 2a' \int_0^b dz \quad (\text{XIII})$$

ou

$$S'_a = 2ab \quad (\text{XII})$$

$$S'_{a'} = 2a'b \quad (\text{XIII})$$

Finalmente, se for  $a \operatorname{sen} \theta = a' \operatorname{sen} \theta = b$ , serão inapplicaveis, como ha pouco indicámos, as formulas (VIII), (IX), (X) e (XI), mas das (XII) e (XIII) tirar-se-ha

$$S'_a = S'_{a'} = 2a^2 \operatorname{sen} \theta \quad (\text{XIV})$$

A superfície total do barrete de clerigo será n'este caso dada pela igualdade

$$B'_s = 2(S'_a + S'_{a'}) \quad (\beta)$$

que tomará diferentes fórmulas segundo as relações que houver entre  $a$ ,  $a'$ ,  $b$  e  $\operatorname{sen} \theta$ .

### ABOBADA DE ARESTA

N'esta especie de abobadas, similhantemente ao que fizemos por ocasião de estudar as de barrete de clerigo, trataremos em primeiro lugar do caso em que os cylindros se cortam orthogonalmente.

A superfície da abobada de aresta é igual á somma das superficies dos cylindros que a formam, menos a do barrete de clerigo por elles formado. Sendo (fig. 4)  $C_a$  a superfície do cylindro que tem de comprimento  $2a'$  e para base a ellipse  $a b a_1$ , cuja equação é  $a^2 z^2 + b^2 x^2 = a^2 b^2$ , e  $C_{a'}$  a superfície do cylindro que tem de comprimento  $2a$  e para base a ellipse  $a' b a'_1$ , cuja equação é  $a'^2 z^2 + b^2 y^2 = a'^2 b^2$ , quando for  $a > b$ , e fazendo  $\frac{\sqrt{a^2 - b^2}}{a} = e$ , teremos

$$C_s = \pi a \left[ 1 - \left( \frac{1}{2} e \right)^2 - \frac{1}{3} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} e^2 \right)^2 - \frac{1}{5} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} e^3 \right)^2 - \dots - \frac{1}{2m-1} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} e^m \right)^2 \right] \times 2a' \quad (\text{XV})$$

(1) Applica-se a nota 2.<sup>a</sup>

(2) O desenvolvimento da semi-ellipse que tem  $2p$  para eixo maior e  $2q$  para eixo menor é

$$\pi p \left[ 1 - \left( \frac{1}{2} e \right)^2 - \frac{1}{3} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} e^2 \right)^2 - \frac{1}{5} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} e^3 \right)^2 - \dots - \frac{1}{2m-1} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} e^m \right)^2 \right]$$

sendo  $e = \frac{\sqrt{p^2 - q^2}}{p}$

e do mesmo modo quando for  $a' > b$ , e fazendo  $\frac{\sqrt{a'^2 - b^2}}{a'} = e'$ ,

$$C_{a'} = \pi a' \left[ 1 - \left(\frac{1}{2} e'\right)^2 - \frac{1}{3} \left(\frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} e'^2\right)^2 - \frac{1}{5} \left(\frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} e'^3\right)^2 - \dots - \frac{1}{2m-1} \left(\frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} e'^m\right)^2 \right] \times 2a \quad (\text{XVI})$$

Se for  $a < b$ , fazendo  $\frac{\sqrt{b^2 - a^2}}{b} = e$ ,

$$C_a = \pi b \left[ 1 - \left(\frac{1}{2} e\right)^2 - \frac{1}{3} \left(\frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} e^2\right)^2 - \frac{1}{5} \left(\frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} e^3\right)^2 - \dots - \frac{1}{2m-1} \left(\frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} e^m\right)^2 \right] \times 2a' \quad (\text{XVII})$$

e do mesmo modo quando  $a' < b$ , fazendo  $\frac{\sqrt{b^2 - a'^2}}{b} = e'$ ,

$$C_{a'} = \pi b \left[ 1 - \left(\frac{1}{2} e'\right)^2 - \frac{1}{3} \left(\frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} e'^2\right)^2 - \frac{1}{5} \left(\frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} e'^3\right)^2 - \dots - \frac{1}{2m-1} \left(\frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} e'^m\right)^2 \right] \times 2a \quad (\text{XVIII})$$

Se succeder que seja  $a = b$  as formulas (XV) e (XVII) reduzem-se a

$$C_a = \pi a \times 2a' \quad (\text{XIX})$$

e sendo  $a' = b$  as formulas (XVI) e (XVIII) reduzem-se a

$$C_{a'} = \pi a' \times 2a \quad (\text{XX})$$

Finalmente, no caso de ser  $a = a' = b$ , das formulas (XIX) e (XX) tira-se

$$C_a = C_{a'} = 2\pi a^2 \quad (\text{XXI})$$

A superficie  $A_s$  da abobada de aresta, sendo  $B_s$  (formula  $\alpha$ ) a do barrete de clerigo comprehendido pelos cylindros que formam aquella, será

$$A_s = C_a + C_{a'} - B_s \quad (\gamma)$$

expressão cujo segundo membro tomará diferentes fórmulas segundo as relações existentes entre  $a$ ,  $a'$  e  $b$ .

Quando os cylindros se cortarem obliquamente, sendo  $\theta$  o angulo agudo formado pelos seus eixos (fig. 2) ainda a superficie da abobada de aresta será igual á somma das superficies dos cylindros menos a do barrete de clerigo. Ora como a superficie de um cylindro é igual ao producto da geratriz pelo perimetro da secção recta, se for  $C'_a$  o cylindro que tem por geratriz  $2a'$  e por secção recta a ellipse  $\alpha b \alpha_1$  expressa pela equação  $a^2 \text{sen}^2 \theta z^2 + b^2 x_1^2 = a^2 \text{sen}^2 \theta b^2$ , sendo  $C'^{a'}$  o cylindro que tem por geratriz  $2a$  e por secção recta a ellipse  $a' b \alpha'_1$ , expressa pela equação  $a'^2 \text{sen}^2 \theta z^2 + b^2 y_1^2 = a'^2 \text{sen}^2 \theta b^2$ , quando for  $a \text{sen} \theta > b$ , fazendo  $\frac{\sqrt{a^2 \text{sen}^2 \theta - b^2}}{a \text{sen} \theta} = e_1$ , teremos

$$C'_a = \pi a \text{sen} \theta \left[ 1 - \left(\frac{1}{2} e_1\right)^2 - \frac{1}{3} \left(\frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} e_1^2\right)^2 - \frac{1}{5} \left(\frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} e_1^3\right)^2 - \dots - \frac{1}{2m-1} \left(\frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} e_1^m\right)^2 \right] \times 2a'^{(1)} \quad (\text{XXII})$$

e quando for  $a' \text{sen} \theta > b$ , fazendo  $\frac{\sqrt{a'^2 \text{sen}^2 \theta - b^2}}{a' \text{sen} \theta} = e'_1$ ,

$$C'^{a'} = \pi a' \text{sen} \theta \left[ 1 - \left(\frac{1}{2} e'_1\right)^2 - \frac{1}{3} \left(\frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} e_1'^2\right)^2 - \frac{1}{5} \left(\frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} e_1'^3\right)^2 - \dots - \frac{1}{2m-1} \left(\frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} e_1'^m\right)^2 \right] \times 2a \quad (\text{XXIII})$$

Se for  $a \text{sen} \theta < b$ , fazendo  $\frac{\sqrt{b^2 - a^2 \text{sen}^2 \theta}}{b} = e_1$ ,

$$C'_a = \pi b \left[ 1 - \left(\frac{1}{2} e_1\right)^2 - \frac{1}{3} \left(\frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} e_1^2\right)^2 - \frac{1}{5} \left(\frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} e_1^3\right)^2 - \dots - \frac{1}{2m-1} \left(\frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} e_1^m\right)^2 \right] \times 2a' \quad (\text{XXIV})$$

e do mesmo modo quando  $a' \text{sen} \theta < b$ , fazendo  $\frac{\sqrt{b^2 - a'^2 \text{sen}^2 \theta}}{b} = e'_1$ ,

$$C'^{a'} = \pi b \left[ 1 - \left(\frac{1}{2} e'_1\right)^2 - \frac{1}{3} \left(\frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} e_1'^2\right)^2 - \frac{1}{5} \left(\frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} e_1'^3\right)^2 - \dots - \frac{1}{2m-1} \left(\frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} e_1'^m\right)^2 \right] \times 2a \quad (\text{XXV})$$

As formulas (XXII) e (XXIV) quando  $a \text{sen} \theta = b$  reduzem-se a

$$C'_a = \pi a \text{sen} \theta \times 2a' \quad (\text{XXVI})$$

e as formulas (XXIII) e (XXV) quando  $a' \text{sen} \theta = b$  reduzem-se a

$$C'^{a'} = \pi a' \text{sen} \theta \times 2a \quad (\text{XXVII})$$

(1) Applica-se a nota (2) a pag. 6.

Finalmente, sendo  $a \operatorname{sen} \theta = a' \operatorname{sen} \theta = b$ , as duas ultimas formulas dão

$$C'_a = C'_{a'} = 2 \pi a^2 \operatorname{sen} \theta \quad (\text{XXVIII})$$

N'este caso, do mesmo modo que quando os cylindros se cortam orthogonalmente, sendo  $A'_s$  a superficie da abobada de aresta, e  $B'_s$  (formula  $\beta$ ) a do barrete de clerigo correspondente, será

$$A'_s = C'_a + C'_{a'} - B'_s \quad (\delta)$$

expressão que tomará differentes fórmulas segundo as relações que houver entre  $a$ ,  $a'$ ,  $b$  e  $\operatorname{sen} \theta$ .

## Recapitulação das formulas a empregar para a avaliação da superficie das abobadas

### Cortando-se os cylindros orthogonalmente

Relações entre $a$ , $a'$ e $b$	Abobada de barrete de clerigo		Abobada de aresta		Relações entre $a$ , $a'$ e $b$	Abobada de barrete de clerigo		Abobada de aresta	
	$B_s = 2(S_a + S_{a'})$		$A_s = C_a + C_{a'} - 2(S_a + S_{a'})$			$B_s = 2(S_a + S_{a'})$		$A_s = C_a + C_{a'} - 2(S_a + S_{a'})$	
	$S_a$	$S_{a'}$	$C_a$	$C_{a'}$		$S_a$	$S_{a'}$	$C_a$	$C_{a'}$
$a > b$ $a' > b$ $a < a'$	I	II	XV	XVI	$a = b$ $a' = b$	VII	VII	XXI	XXI
$a > b$ $a' > b$ $a = a'$	I	I	XV	XV	$a = b$ $a' < b$	III	VI	XIX	XVIII
$a > b$ $a' = b$	V	II	XV	XX	$a < b$ $a' < b$ $a < a'$	III	IV	XVII	XVIII
$a > b$ $a' < b$	III	II	XV	XVIII	$a < b$ $a' < b$ $a = a'$	III	III	XVII	XVII

Os valores de  $S_a$  e  $S_{a'}$  para a abobada de aresta são os indicados em cada caso correspondente da abobada de barrete de clerigo.

### Cortando-se os cylindros obliquamente

Relações entre $a$ , $a'$ , $b$ , e $\operatorname{sen} \theta$	Abobada de barrete de clerigo		Abobada de aresta		Relações entre $a$ , $a'$ , $b$ , e $\operatorname{sen} \theta$	Abobada de barrete de clerigo		Abobada de aresta	
	$B'_s = 2(S'_a + S'_{a'})$		$A'_s = C'_a + C'_{a'} - 2(S'_a + S'_{a'})$			$B'_s = 2(S'_a + S'_{a'})$		$A'_s = C'_a + C'_{a'} - 2(S'_a + S'_{a'})$	
	$S'_a$	$S'_{a'}$	$C'_a$	$C'_{a'}$		$S'_a$	$S'_{a'}$	$C'_a$	$C'_{a'}$
$a \operatorname{sen} \theta > b$ $a' \operatorname{sen} \theta > b$ $a < a'$	VIII	IX	XXII	XXIII	$a \operatorname{sen} \theta = b$ $a' \operatorname{sen} \theta = b$	XIV	XIV	XXVIII	XXVIII
$a \operatorname{sen} \theta > b$ $a' \operatorname{sen} \theta > b$ $a = a'$	VIII	VIII	XXII	XXII	$a \operatorname{sen} \theta = b$ $a' \operatorname{sen} \theta < b$	X	XIII	XXVI	XXV
$a \operatorname{sen} \theta > b$ $a' \operatorname{sen} \theta = b$	XII	IX	XXII	XXVII	$a \operatorname{sen} \theta < b$ $a' \operatorname{sen} \theta < b$ $a < a'$	X	XI	XXIV	XXV
$a \operatorname{sen} \theta > b$ $a' \operatorname{sen} \theta < b$	X	IX	XXII	XXV	$a \operatorname{sen} \theta < b$ $a' \operatorname{sen} \theta < b$ $a = a'$	X	X	XXIV	XXIV

Os valores de  $S'_a$  e  $S'_{a'}$  para a abobada de aresta são os indicados em cada caso correspondente da abobada de barrete de clerigo.



## PARTE II

## CAPACIDADE DAS ABOBADAS

## ABOBADA DE BARRETE DE CLERIGO

Empregaremos na determinação das formulas para a avaliação da capacidade das abobadas a mesma ordem que seguimos ao tratar das superficies, começando pela abobada de barrete de clerigo no caso em que os cylindros se cortam orthogonalmente.

Cortando a abobada (fig. 1), por planos  $mnpq$  paralelos ao das impostas e infinitamente proximos entre si, ficará ella dividida em paralelipipedos infinitamente pequenos de base rectangular. Ora, para um dado valor de  $z$  a base do paralelipipedo elementar é

$$mnpq = mq \times mn$$

e como

$$mq = m'q' = 2x \quad mn = p'q'' = 2y$$

será a capacidade do barrete de clerigo, em virtude dos valores (1) e (2)

$$B_c = \frac{4}{b^2} \int_0^b (b^2 - z^2) dz$$

ou

$$B_c = \frac{8}{3} a a' b \quad (I)$$

Quando as ellipses bases dos cylindros forem iguaes, ou  $a = a'$ , teremos

$$B_c = \frac{8}{3} a^2 b \quad (II)$$

Se os cylindros forem de base circular, ou  $a = a' = b$ , será

$$B_c = \frac{8}{3} a^3 \quad (III)$$

Tratemos agora o caso em que os cylindros se cortam obliquamente (fig. 2), sendo  $\theta$  o angulo agudo formado pelos seus eixos.

Se cortarmos a abobada por planos  $mnpq$  paralelos ao das impostas e infinitamente proximos entre si, ficará ella dividida em paralelipipedos infinitamente pequenos, cujas bases serão parallelogrammos. Para um dado valor de  $z$  a base do paralelipipedo elementar será

$$mnpq = mq \times nr = mq \times mn \times \text{sen } \theta$$

e como

$$mq = m'q' = 2x \quad mn = p'q'' = 2y$$

a capacidade do barrete de clerigo, attendendo aos valores (1) e (2), será

$$B'_c = \frac{4}{b^2} \text{sen } \theta \int_0^b (b^2 - z^2) dz$$

ou

$$B'_c = \frac{8}{3} a a' b \text{sen } \theta \quad (IV)$$

Se as ellipses bases dos cylindros forem iguaes, ou  $a = a'$ , teremos

$$B'_c = \frac{8}{3} a^2 b \text{sen } \theta \quad (V)$$

Quando as bases dos cylindros forem circulos, ou  $a = a' = b$ ,

$$B'_c = \frac{8}{3} a^3 \text{sen } \theta \quad (VI)$$

## ABOBADA DE ARESTA

A capacidade da abobada de aresta é igual á somma das dos cylindros menos a do barrete de clerigo por elles formado.

O cylindro  $C_a$  que tem de comprimento  $2a'$  e por base a ellipse  $aba_1$  terá de capacidade

$$C_a = \frac{\pi a b^{(1)}}{2} \times 2a' = \pi a a' b$$

o que tem de comprimento  $2a$  e por base a ellipse  $a'b a'_1$  terá de capacidade

$$C'_a = \frac{\pi a' b}{2} \times 2a = \pi a a' b$$

e a do barrete de clerigo é

$$B_c = \frac{8}{3} a a' b$$

sendo portanto a da abobada de aresta

$$A_c = \left(2\pi - \frac{8}{3}\right) a a' b$$

ou, substituindo  $\pi$  por 3,141592

$$A_c = 3,616517 a a' b \quad (\text{VII})$$

Se as bases dos cylindros forem iguaes, ou  $a = a'$ ,

$$A_c = 3,616517 a^2 b \quad (\text{VIII})$$

Finalmente, se estas bases forem circulos, ou  $a = a' = b$ ,

$$A_c = 3,616517 a^3 \quad (\text{IX})$$

No caso dos cylindros se cortarem obliquamente (fig. 2), sendo  $\theta$  o angulo agudo formado pelos seus eixos, ainda a capacidade da abobada de aresta é igual á somma das capacidades dos cylindros menos a do barrete de clerigo por elles formado.

O cylindro que tem por base a ellipse  $ab a_1$  e cujo comprimento é  $h' = 2a' \text{ sen } \theta$  terá de capacidade

$$C'_a = \frac{\pi a b}{2} \times 2a' \text{ sen } \theta = \pi a a' b \text{ sen } \theta,$$

o que tem por base a ellipse  $a'b a'_1$  e de comprimento  $h = 2a \text{ sen } \theta$  terá de capacidade

$$C'_a = \frac{\pi a' b}{2} \times 2a \text{ sen } \theta = \pi a a' b \text{ sen } \theta$$

e a do barrete de clerigo é

$$B'_c = \frac{8}{3} a a' b \text{ sen } \theta$$

sendo portanto a da abobada de aresta

$$A'_c = \left(2\pi - \frac{8}{3}\right) a a' b \text{ sen } \theta$$

ou, pondo em vez de  $\pi$ , 3,141592

$$A'_c = 3,616517 a a' b \text{ sen } \theta \quad (\text{X})$$

formula que no caso dos cylindros terem bases iguaes, ou  $a = a'$ , se reduz a

$$A'_c = 3,616517 a^2 b \text{ sen } \theta \quad (\text{XI})$$

e quando os cylindros forem de secção circular a

$$A'_c = 3,616517 a^3 \text{ sen } \theta \quad (\text{XII})$$

(1) A area da semi-ellipse cujos eixos são  $2a$  e  $2b$  é  $\frac{\pi a b}{2}$

## CAPITULO II

### CYLINDROS DE BASE HYPERBOLICA

#### PARTE I

##### SUPERFICIE DAS ABOBADAS

##### ABOBADA DE BARRETE DE CLERIGO

Quando os cylindros se cortarem orthogonalmente referiremos a abobada (fig. 3) a tres planos coordenados, dos quaes o dos  $(xy)$  será o das impostas, e os dos  $(xz)$  e dos  $(yz)$  os das directrizes dos cylindros, que estão rebatidas em  $(xy)$ .

Se  $b$  a altura do vertice da abobada acima do plano das impostas,  $Oa = Oa_1 = a$  as ordenadas segundo o mesmo plano ou a distancia  $b$  do vertice na hyperbole  $aba_1$  que tem  $2M$  para eixo transverso e  $2N$  para eixo não transverso, e  $Oa' = Oa'_1 = a'$  as ordenadas segundo o plano das impostas ou a distancia  $b$  do vertice na hyperbole  $a'ba'_1$  que tem  $2P$  para eixo transverso e  $2Q$  para eixo não transverso, as equações d'estas curvas serão,

$$\text{em } a b a_1 \quad M^2 x^2 - N^2 (M + b - z)^2 = -M^2 N^2 \quad (1)$$

$$\text{e em } a' b a'_1 \quad P^2 y^2 - Q^2 (P + b - z)^2 = -P^2 Q^2$$

das quaes se tira

$$x = \frac{N}{M} \sqrt{(M + b - z)^2 - M^2} \quad (1)$$

$$y = \frac{Q}{P} \sqrt{(P + b - z)^2 - P^2} \quad (2)$$

Os arcos elementares,  $ds$  da primeira d'estas curvas e  $ds_1$  da segunda, serão

$$ds = \sqrt{dx^2 + dz^2} = dz \sqrt{\left(\frac{dx}{dz}\right)^2 + 1} \quad ds_1 = \sqrt{dy^2 + dz^2} = dz \sqrt{\left(\frac{dy}{dz}\right)^2 + 1}$$

expressões que, pela substituição na primeira de  $\left(\frac{dx}{dz}\right)$  tirado da equação (1) e na segunda de  $\left(\frac{dy}{dz}\right)$  tirado da equação (2), se transformam em

$$ds = dz \sqrt{\frac{(M^2 + N^2)(M + b - z)^2 - M^4}{M^2 [(M + b - z)^2 - M^2]}} \quad (3)$$

$$ds_1 = dz \sqrt{\frac{(P^2 + Q^2)(P + b - z)^2 - P^4}{P^2 [(P + b - z)^2 - P^2]}} \quad (4)$$

Cortando-se a abobada por planos  $mnpq$  paralelos ao das impostas e infinitamente proximos entre si, cada um dos triangulos curvos que se projectam em  $AoA'$ ,  $A'oA_1$ , etc., ficará dividido em rectangulos infinitamente pequenos, sendo a

(1) A equação da hyperbole referida ao centro como origem das coordenadas (fig. 4) e expressa nos eixos é

$$M^2 x^2 - N^2 z^2 = -M^2 N^2$$

mas transportando a origem a uma distancia  $M + b$  da primitiva e contando os  $z$  positivos para o vertice é  $x = x'$ ,  $z = M + b - z'$ , e então virá

$$M^2 x^2 - N^2 (M + b - z)^2 = -M^2 N^2$$

area de cada um d'estes igual ao producto da intersecção do plano secante horizontal no triangulo curvo multiplicada pelo elemento  $ds$  da hyperbole directriz do cylindro a que o triangulo pertencer.

As areas dos rectangulos  $A'A_1qm$  e  $AA'mn$  são

$$A'A_1qm = m q \times ds_1 \qquad A'A'mn = m n \times ds$$

$$\text{mas como, para um mesmo } z, \qquad m q = m' q' = 2 x \qquad m n = p' q'' = 2 y$$

$$\text{será} \qquad A'A_1qm = 2 x \times ds_1 \qquad A'A'mn = 2 y \times ds$$

e pondo na primeira d'estas igualdades os valores (1) e (4) e na segunda os valores (2) e (3), virá

$$A' o A_1 = \frac{2 N \sqrt{P^2 + Q^2}}{M P} \int_0^b dz \sqrt{\frac{(P+b-z)^2 - \frac{P^4}{P^2+Q^2}}{(P+b-z)^2 - P^2}} \left[ \frac{(M+b-z)^2 - M^2}{(P+b-z)^2 - P^2} \right] \qquad (5)$$

$$A o A' = \frac{2 Q \sqrt{M^2 + N^2}}{M P} \int_0^b dz \sqrt{\frac{(M+b-z)^2 - \frac{M^4}{M^2+N^2}}{(M+b-z)^2 - M^2}} \left[ \frac{(P+b-z)^2 - P^2}{(M+b-z)^2 - M^2} \right] \qquad (6)$$

As expressões a que se chega não podem ser integradas exactamente, mas é fóra de duvida que podemos desenvolvê-las em serie pela formula de Maclaurin

$$F(x) = F(o) + F'(o) x + F''(o) \frac{x^2}{1 \cdot 2} + \dots + F^n(o) \frac{x^n}{1 \cdot 2 \dots n}$$

que dá

$$\int F(x) dx = F(o) x + F'(o) \frac{x^2}{1 \cdot 2} + F''(o) \frac{x^3}{1 \cdot 2 \cdot 3} + \dots + F^n(o) \frac{x^{n+1}}{1 \cdot 2 \dots (n+1)}$$

e então fazendo

$$2(M+P+2b) = A; \quad 6(P-M)b + 6 \frac{a^2 M^2}{N^2} + 4MP + \frac{P^2 Q^2}{P^2+Q^2} = B; \quad 2 \left[ (P-M)b^2 + 2(P+b) \frac{a^2 M^2}{N^2} + \frac{P^2 Q^2 (M+b)}{P^2+Q^2} \right] = C;$$

$$\frac{a^2 P^2}{Q^2} \times \frac{a^2 M^2}{N^2} + \frac{P^2 Q^2}{P^2+Q^2} \times \frac{a^2 M^2}{N^2} = D; \quad 2(P+b) = A'; \quad e \quad b^2 + 2Pb = B'$$

resultará

$$F(o) = \sqrt{\frac{D}{B'}}; \quad F'(o) = \frac{A'D - B'C}{2 B'^2 \sqrt{\frac{D}{B'}}}; \quad F''(o) = \frac{4 B' D (B B' - D) + (3 A' D + B' C) (A' D - B' C)}{4 B'^3 D \sqrt{\frac{D}{B'}}}; \text{ etc.}$$

e se fizermos

$$2(M+P+2b) = A_1; \quad 6(M-P)b + 6 \frac{a^2 P^2}{Q^2} + 4MP + \frac{M^2 N^2}{M^2+N^2} = B_1; \quad 2 \left[ (M-P)b^2 + 2(M+b) \frac{a^2 P^2}{Q^2} + \frac{M^2 N^2 (P+b)}{M^2+N^2} \right] = C_1;$$

$$\frac{a^2 M^2}{N^2} \times \frac{a^2 P^2}{Q^2} + \frac{M^2 N^2}{M^2+N^2} \times \frac{a^2 P^2}{Q^2} = D_1; \quad 2(M+b) = A_1'; \quad e \quad b^2 + 2Mb = B_1'$$

resultará

$$F_1(o) = \sqrt{\frac{D_1}{B_1'}}; \quad F_1'(o) = \frac{A_1' D_1 - B_1' C_1}{2 B_1'^2 \sqrt{\frac{D_1}{B_1'}}}; \quad F_1''(o) = \frac{4 B_1' D_1 (B_1 B_1' - D_1) + (3 A_1' D_1 + B_1' C_1) (A_1' D_1 - B_1' C_1)}{4 B_1'^3 D_1 \sqrt{\frac{D_1}{B_1'}}}; \text{ etc.}$$

d'onde provem, se representarmos por  $S_a$  a superficie do triangulo curvo cuja base é  $2a$  e por  $S_a'$  a superficie do que tem por base  $2a'$

$$S_a = \frac{2 N \sqrt{P^2 + Q^2}}{M P} \left[ F(o) b + F'(o) \frac{b^2}{2} + F''(o) \frac{b^3}{2 \cdot 3} + \dots \right] \qquad (I)$$

$$S_a' = \frac{2 Q \sqrt{M^2 + N^2}}{M P} \left[ F_1(o) b + F_1'(o) \frac{b^2}{2} + F_1''(o) \frac{b^3}{2 \cdot 3} + \dots \right] \qquad (II)$$

Quando as hyperboles directrizes dos cylindros tiverem os eixos transversos iguaes, ou  $M=P$ , as equações (5) e (6) transformar-se-hão respectivamente em

$$A' o A_1 = \frac{2 N \sqrt{M^2 + Q^2}}{M^2} \int_0^b dz \sqrt{z^2 - 2(M+b)z + \left( 2Mb + b^2 + \frac{M^2 Q^2}{M^2 + Q^2} \right)}$$

$$A o A' = \frac{2 Q \sqrt{M^2 + N^2}}{M^2} \int_0^b dz \sqrt{z^2 - 2(M+b)z + \left( 2Mb + b^2 + \frac{M^2 N^2}{M^2 + N^2} \right)}$$

ou

$$S_a = \frac{N M^2}{\sqrt{M^2 + Q^2}} \left( \frac{(M+b) \sqrt{\frac{a^2 M^2}{N^2} + \frac{M^2 Q^2}{M^2 + Q^2}} - M \sqrt{\frac{M^2 Q^2}{M^2 + Q^2}}}{M^2 + Q^2} + 2,302585 \times \lg \frac{\left( \sqrt{\frac{M - \sqrt{\frac{M^4}{M^2 + Q^2}} - 1}}{M + \sqrt{\frac{M^4}{M^2 + Q^2}}} \right) \left( \sqrt{\frac{M+b - \sqrt{\frac{M^4}{M^2 + Q^2}} + 1}}{M+b + \sqrt{\frac{M^4}{M^2 + Q^2}}} \right)}{\left( \sqrt{\frac{M - \sqrt{\frac{M^4}{M^2 + Q^2}} + 1}}{M + \sqrt{\frac{M^4}{M^2 + Q^2}}} \right) \left( \sqrt{\frac{M+b - \sqrt{\frac{M^4}{M^2 + Q^2}} - 1}}{M+b + \sqrt{\frac{M^4}{M^2 + Q^2}}} \right)} \right) \quad (III)$$

$$S_{a'} = \frac{Q M^2}{\sqrt{M^2 + N^2}} \left( \frac{(M+b) \sqrt{\frac{a'^2 M^2}{Q^2} + \frac{M^2 N^2}{M^2 + N^2}} - M \sqrt{\frac{M^2 N^2}{M^2 + N^2}}}{M^2 + N^2} + 2,302585 \times \lg \frac{\left( \sqrt{\frac{M - \sqrt{\frac{M^4}{M^2 + N^2}} - 1}}{M + \sqrt{\frac{M^4}{M^2 + N^2}}} \right) \left( \sqrt{\frac{M+b - \sqrt{\frac{M^4}{M^2 + N^2}} + 1}}{M+b + \sqrt{\frac{M^4}{M^2 + N^2}}} \right)}{\left( \sqrt{\frac{M - \sqrt{\frac{M^4}{M^2 + N^2}} + 1}}{M + \sqrt{\frac{M^4}{M^2 + N^2}}} \right) \left( \sqrt{\frac{M+b - \sqrt{\frac{M^4}{M^2 + N^2}} - 1}}{M+b + \sqrt{\frac{M^4}{M^2 + N^2}}} \right)} \right) \quad (IV)$$

formulas das quaes a (III), quando a hyperbole  $a'ba'_1$ , alem de ter o mesmo eixo transverso que  $aba_1$ , for equilatera ou  $M=Q$ , se transforma em

$$S_a = \frac{MN\sqrt{2}}{2} \left\{ \left[ \frac{(M+b)\sqrt{2a^2+M^2}}{M^2} - 1 \right] \sqrt{2} + 2,302585 \times \lg \frac{\left( \sqrt{\frac{2-\sqrt{2}}{2+\sqrt{2}}} - 1 \right) \left( \sqrt{\frac{2b+M(2-\sqrt{2})}{2b+M(2+\sqrt{2})} + 1} \right)}{\left( \sqrt{\frac{2-\sqrt{2}}{2+\sqrt{2}}} + 1 \right) \left( \sqrt{\frac{2b+M(2-\sqrt{2})}{2b+M(2+\sqrt{2})} - 1} \right)} \right\} \quad (V)$$

e a (IV) quando a hyperbole  $aba_1$  for equilatera, ou  $M=N$ ,

$$S_{a'} = \frac{MQ\sqrt{2}}{2} \left\{ \left[ \frac{(M+b)\sqrt{2a'^2+M^2}}{M^2} - 1 \right] \sqrt{2} + 2,302585 \times \lg \frac{\left( \sqrt{\frac{2-\sqrt{2}}{2+\sqrt{2}}} - 1 \right) \left( \sqrt{\frac{2b+M(2-\sqrt{2})}{2b+M(2+\sqrt{2})} + 1} \right)}{\left( \sqrt{\frac{2-\sqrt{2}}{2+\sqrt{2}}} + 1 \right) \left( \sqrt{\frac{2b+M(2-\sqrt{2})}{2b+M(2+\sqrt{2})} - 1} \right)} \right\} \quad (VI)$$

Finalmente, quando as hyperboles forem equilateras e iguaes, ou  $M=N=P=Q$ , será  $S_a = S_{a'}$  e as formulas (V) e (VI) tornar-se-hão identicas porque então é  $a = a'$ .

A superficie total do barrete de clerigo, sejam quaes forem as relações entre os eixos das hyperboles directrizes dos cylindros, será

$$B_s = 2(S_a + S_{a'})$$

No caso dos cylindros se cortarem obliquamente, de modo que  $\theta$  seja o angulo agudo formado pelas geratrizes de um com as do outro, referiremos a abobada (fig. 5) a tres planos coordenados, dos quaes o dos  $(xy)$  será o das impostas e os dos  $(xz)$  e dos  $(yz)$  os das hyperboles directrizes dos cylindros, as quaes, assim como as secções rectas dos mesmos, estão rebatidas no plano  $(xy)$ .

Se  $b$  for a altura do vertice da abobada acima do plano das impostas sendo  $Oa = Oa_1 = a$  as ordenadas, segundo o mesmo plano, da hyperbole  $aba_1$ , e  $Oa' = Oa'_1 = a'$  as ordenadas, tambem segundo o plano das impostas, da hyperbole  $a'ba'_1$ , as equações d'estas curvas são, como já deduzimos no principio do presente capitulo,

em  $aba_1$ 

$$M^2 x^2 - N^2 (M+b-z)^2 = -M^2 N^2$$

e em  $a'ba'_1$ 

$$P^2 y^2 - Q^2 (P+b-z)^2 = -P^2 Q^2$$

das quaes se tira

$$x = \frac{N}{M} \sqrt{(M+b-z)^2 - M^2} \quad (7)$$

$$y = \frac{Q}{P} \sqrt{(P+b-z)^2 - P^2} \quad (8)$$

Ora, para um mesmo valor de  $z$  temos que a  $x$  da directriz  $aba_1$  corresponde  $x_1$  da secção recta  $ab\alpha_1$  e a  $y$  da directriz  $a'ba'_1$  corresponde  $y_1$  da secção recta  $a'b\alpha'_1$ , sendo as relações entre aquellas quantidades

$$x_1 = x \operatorname{sen} \theta \quad y_1 = y \operatorname{sen} \theta$$

e se nas equações das directrizes substituirmos  $x$  em funcção de  $x_1$  e  $y$  em funcção de  $y_1$  as equações das secções rectas serão,

em  $ab\alpha_1$ 

$$M^2 x_1^2 - N^2 \operatorname{sen}^2 \theta \times (M+b-z) = -M^2 \times N^2 \operatorname{sen}^2 \theta$$

e em  $a'b\alpha'_1$ 

$$P^2 y_1^2 - Q^2 \operatorname{sen}^2 \theta \times (P+b-z) = -P^2 \times Q^2 \operatorname{sen}^2 \theta$$

(1) Vidê nota 3.<sup>a</sup>

Os arcos elementares das secções rectas são,  
em  $\alpha b \alpha_1$

$$ds' = dz \sqrt{\left(\frac{dx_1}{dz}\right)^2 + 1}$$

e em  $\alpha' b \alpha'_1$

$$ds'_1 = dz \sqrt{\left(\frac{dy_1}{dz}\right)^2 + 1}$$

expressões que evidentemente se obtêm de (3) e (4) substituindo n'estas  $N$  e  $Q$  por  $N \operatorname{sen} \theta$  e  $Q \operatorname{sen} \theta$ , e

então

$$ds' = dz \sqrt{\frac{(M^2 + N^2 \operatorname{sen}^2 \theta) (M + b - z)^2 - M^4}{M^2 [(M + b - z)^2 - M^2]}} \quad (9)$$

$$ds'_1 = dz \sqrt{\frac{(P^2 + Q^2 \operatorname{sen}^2 \theta) (P + b - z)^2 - P^4}{P^2 [(P + b - z)^2 - P^2]}} \quad (10)$$

Cortando a abobada por planos paralelos ao das impostas e infinitamente proximos entre si, cada um dos triangulos curvos  $AoB$ ,  $BoA'$ , etc., ficará dividido em parallelogrammos infinitamente pequenos, sendo a area de cada um d'estes igual ao producto da intersecção do plano secante no triangulo curvo multiplicada pelo elemento  $ds$  da secção recta do cylindro a que o triangulo pertencer.

Empregandó o plano secante  $mnpq$  as areas dos parallelogrammos  $BA'qm$  e  $ABmn$  exprimir-se-hão por

$$BA'qm = mq \times ds'_1 \quad ABmn = mn \times ds'$$

mas como, para um mesmo valor de  $z$ ,

$$mq = m'q' = 2x \quad mn = p'q' = 2y$$

será

$$BA'qm = 2x \times ds'_1 \quad ABmn = 2y \times ds'$$

e pondo na primeira d'estas igualdades os valores (7) e (10) e na segunda os valores (8) e (9) virá

$$BoA' = \frac{2N\sqrt{P^2 + Q^2 \operatorname{sen}^2 \theta}}{MP} \int_0^b dz \sqrt{\frac{(P + b - z)^2 - \frac{P^4}{P^2 + Q^2 \operatorname{sen}^2 \theta}}{(P + b - z)^2 - P^2} \left| \frac{(M + b - z)^2 - M^2}{(M + b - z)^2 - M^2} \right|} \quad (11)$$

$$AoB = \frac{2Q\sqrt{M^2 + N^2 \operatorname{sen}^2 \theta}}{MP} \int_0^b dz \sqrt{\frac{(M + b - z)^2 - \frac{M^4}{M^2 + N^2 \operatorname{sen}^2 \theta}}{(M + b - z)^2 - M^2} \left| \frac{(P + b - z)^2 - P^2}{(P + b - z)^2 - P^2} \right|} \quad (12)$$

As expressões obtidas, do mesmo modo que aquellas a que chegámos no caso analogo a este, mas cortando-se os cylindros em angulo recto, não podem ser integradas exactamente. Ainda poderemos, como então, desenvolvê-las em serie pela formula de Maclaurin, e fazendo

$$2(M + P + 2b) = A; \quad 6(P - M)b + 6\frac{a^2 M^2}{N^2} + 4MP + \frac{P^2 Q^2 \operatorname{sen}^2 \theta}{P^2 + Q^2 \operatorname{sen}^2 \theta} = B;$$

$$2\left[(P - M)b^2 + 2(P + b)\frac{a^2 M^2}{N^2} + \frac{P^2 Q^2 \operatorname{sen}^2 \theta (M + b)}{P^2 + Q^2 \operatorname{sen}^2 \theta}\right] = C;$$

$$\frac{a^2 P^2}{Q^2} \times \frac{a^2 M^2}{N^2} + \frac{P^2 Q^2 \operatorname{sen}^2 \theta}{P^2 + Q^2 \operatorname{sen}^2 \theta} \times \frac{a^2 M^2}{N^2} = D; \quad 2(P + b) = A'; \quad b^2 + 2Pb = B'$$

resultará  $F(o) = \sqrt{\frac{D}{B}};$   $F'(o) = \frac{A'D - B'C}{2B'^2 \sqrt{\frac{D}{B}}};$   $F''(o) = \frac{4B'D(BB' - D) + (3A'D + B'C)(A'D - B'C)}{4B'^3 D \sqrt{\frac{D}{B}}};$  etc.

e se fizermos

$$2(M + P + 2b) = A_1; \quad 6(M - P)b + 6\frac{a^2 P^2}{Q^2} + 4MP + \frac{M^2 N^2 \operatorname{sen}^2 \theta}{M^2 + N^2 \operatorname{sen}^2 \theta} = B_1;$$

$$2\left[(M - P)b^2 + 2(M + b)\frac{a^2 P^2}{Q^2} + \frac{M^2 N^2 \operatorname{sen}^2 \theta (P + b)}{M^2 + N^2 \operatorname{sen}^2 \theta}\right] = C_1;$$

$$\frac{a^2 M^2}{N^2} \times \frac{a^2 P^2}{Q^2} + \frac{M^2 N^2 \operatorname{sen}^2 \theta}{M^2 + N^2 \operatorname{sen}^2 \theta} \times \frac{a^2 P^2}{Q^2} = D_1; \quad 2(M + b) = A_1'; \quad b^2 + 2Mb = B_1'$$

resultará

$$F_1(o) = \sqrt{\frac{D_1}{B_1}}; \quad F_1'(o) = \frac{A_1'D_1 - B_1'C_1}{2B_1'^2 \sqrt{\frac{D_1}{B_1}}}; \quad F_1''(o) = \frac{4B_1'D_1(B_1B_1' - D_1) + (3A_1'D_1 + B_1'C_1)(A_1'D_1 - B_1'C_1)}{4B_1'^3 D_1 \sqrt{\frac{D_1}{B_1}}}$$

e se representarmos por  $S'_a$  a superfície do triangulo curvo que tem de base  $2a$ , e por  $S'_{a'}$  a superfície do que tem de base  $2a'$ , virá

$$S'_a = \frac{2N\sqrt{P^2 + Q^2 \operatorname{sen}^2 \theta}}{MP} \left[ F(\theta) b + F'(\theta) \frac{b^2}{2} + F''(\theta) \frac{b^3}{2 \cdot 3} + \dots \right] \quad (\text{VII})$$

$$S'_{a'} = \frac{2Q\sqrt{M^2 + N^2 \operatorname{sen}^2 \theta}}{MP} \left[ F_1(\theta) b + F_1'(\theta) \frac{b^2}{2} + F_1''(\theta) \frac{b^3}{2 \cdot 3} + \dots \right] \quad (\text{VIII})$$

Quando as hyperboles directrices dos cylindros tiverem os eixos transversos iguaes, ou  $M=P$ , as equações (11) e 12) transformar-se-hão respectivamente em

$$B o A' = \frac{2N\sqrt{M^2 + Q^2 \operatorname{sen}^2 \theta}}{M^2} \int_0^{b_0} dz \sqrt{z^2 - 2(M+b)z + \left(2Mb + b^2 + \frac{M^2 Q^2 \operatorname{sen}^2 \theta}{M^2 + Q^2 \operatorname{sen}^2 \theta}\right)}$$

$$A o B = \frac{2Q\sqrt{M^2 + N^2 \operatorname{sen}^2 \theta}}{M^2} \int_0^{b_0} dz \sqrt{z^2 - 2(M+b)z + \left(2Mb + b^2 + \frac{M^2 N^2 \operatorname{sen}^2 \theta}{M^2 + N^2 \operatorname{sen}^2 \theta}\right)}$$

ou

$$S'_a = \frac{NM^2}{\sqrt{M^2 + Q^2 \operatorname{sen}^2 \theta}} \left\{ \frac{(M+b) \sqrt{\frac{a^2 M^2 + M^2 Q^2 \operatorname{sen}^2 \theta}{N^2 + M^2 + Q^2 \operatorname{sen}^2 \theta}} - M \sqrt{\frac{M^2 Q^2 \operatorname{sen}^2 \theta}{M^2 + Q^2 \operatorname{sen}^2 \theta}} + 2,302585 \times l g. \left( \frac{\sqrt{\frac{M - \sqrt{\frac{M^4}{M^2 + Q^2 \operatorname{sen}^2 \theta}} - 1}}{M + \sqrt{\frac{M^4}{M^2 + Q^2 \operatorname{sen}^2 \theta}}}}{\sqrt{\frac{M - \sqrt{\frac{M^4}{M^2 + Q^2 \operatorname{sen}^2 \theta}} + 1}}}{\sqrt{\frac{M+b - \sqrt{\frac{M^4}{M^2 + Q^2 \operatorname{sen}^2 \theta}} - 1}}}{\sqrt{\frac{M+b - \sqrt{\frac{M^4}{M^2 + Q^2 \operatorname{sen}^2 \theta}} + 1}}}} \right) \right\} \quad (\text{IX})$$

$$S'_{a'} = \frac{QM^2}{\sqrt{M^2 + N^2 \operatorname{sen}^2 \theta}} \left\{ \frac{(M+b) \sqrt{\frac{a'^2 M^2 + M^2 N^2 \operatorname{sen}^2 \theta}{Q^2 + M^2 + N^2 \operatorname{sen}^2 \theta}} - M \sqrt{\frac{M^2 N^2 \operatorname{sen}^2 \theta}{M^2 + N^2 \operatorname{sen}^2 \theta}} + 2,302585 \times l g. \left( \frac{\sqrt{\frac{M - \sqrt{\frac{M^4}{M^2 + N^2 \operatorname{sen}^2 \theta}} - 1}}{M + \sqrt{\frac{M^4}{M^2 + N^2 \operatorname{sen}^2 \theta}}}}{\sqrt{\frac{M - \sqrt{\frac{M^4}{M^2 + N^2 \operatorname{sen}^2 \theta}} + 1}}}{\sqrt{\frac{M+b - \sqrt{\frac{M^4}{M^2 + N^2 \operatorname{sen}^2 \theta}} - 1}}}{\sqrt{\frac{M+b - \sqrt{\frac{M^4}{M^2 + N^2 \operatorname{sen}^2 \theta}} + 1}}}} \right) \right\} \quad (\text{X})$$

formulas das quaes a (IX) quando  $M=Q$ , e a (X) quando  $M=N$ , se transformam respectivamente em

$$S'_a = \frac{NM}{\sqrt{1 + \operatorname{sen}^2 \theta}} \left\{ \frac{(M+b) \sqrt{a'^2 + (a'^2 + M^2) \operatorname{sen}^2 \theta} - M^2 \operatorname{sen} \theta}{M^2} \times \sqrt{1 + \operatorname{sen}^2 \theta} + 2,302585 \times l g. \left( \frac{\sqrt{\frac{\sqrt{1 + \operatorname{sen}^2 \theta} - 1}}{\sqrt{1 + \operatorname{sen}^2 \theta} + 1}} - 1 \right) \left( \frac{\sqrt{\frac{(M+b) \sqrt{1 + \operatorname{sen}^2 \theta} - M}{(M+b) \sqrt{1 + \operatorname{sen}^2 \theta} + M}}}{\sqrt{\frac{(M+b) \sqrt{1 + \operatorname{sen}^2 \theta} - M}{(M+b) \sqrt{1 + \operatorname{sen}^2 \theta} + M}} - 1} \right) \right\} \quad (\text{XI})$$

$$S'_{a'} = \frac{QM}{\sqrt{1 + \operatorname{sen}^2 \theta}} \left\{ \frac{(M+b) \sqrt{a^2 + (a^2 + M^2) \operatorname{sen}^2 \theta} - M^2 \operatorname{sen} \theta}{M^2} \times \sqrt{1 + \operatorname{sen}^2 \theta} + 2,302585 \times l g. \left( \frac{\sqrt{\frac{\sqrt{1 + \operatorname{sen}^2 \theta} - 1}}{\sqrt{1 + \operatorname{sen}^2 \theta} + 1}} - 1 \right) \left( \frac{\sqrt{\frac{(M+b) \sqrt{1 + \operatorname{sen}^2 \theta} - M}{(M+b) \sqrt{1 + \operatorname{sen}^2 \theta} + M}}}{\sqrt{\frac{(M+b) \sqrt{1 + \operatorname{sen}^2 \theta} - M}{(M+b) \sqrt{1 + \operatorname{sen}^2 \theta} + M}} - 1} \right) \right\} \quad (\text{XII})$$

Finalmente, quando as hyperboles directrices forem equilateras e iguaes, ou  $M=N=P=Q$ , será  $S'_a=S'_{a'}$  e as formulas (XI) e (XII) tornar-se-hão identicas porque então tambem será  $a=a'$ .

A superfície total do barrete de clerigo, sejam quaes forem as relações entre os eixos das hyperboles directrices e o angulo formado pelos cylindros, será

$$B'_s = 2(S'_a + S'_{a'})$$

#### ABOBADA DE ARESTA

A superfície da abobada de aresta é igual á somma das superficies dos cylindros que a formam menos a do barrete de clerigo por elles formado. Quando os cylindros se cortarem orthogonalmente (fig. 3), se for  $C_a$  a superfície do cylindro cuja base é a hyperbole  $aba_1$  e que tem de comprimento  $2a'$ , e  $C_{a'}$  a superfície do cylindro cuja base é a hyperbole  $a'ba'_1$  e que tem de comprimento  $2a$ , teremos, sendo

$$e = \frac{\sqrt{M^2 + N^2}}{M}; \quad \cos \varphi = \frac{M}{M+b}; \quad \operatorname{sen} \varphi = \frac{aM}{N(M+b)}; \quad \operatorname{tg} \varphi = \frac{a}{N}; \quad \text{e ainda} \quad \varphi = \operatorname{arc. tg.} \frac{a}{N}$$

(1) Applica-se a nota 3.<sup>a</sup>

$$C_a = 2a' \times \left[ \begin{aligned} & 2Me \operatorname{tg} \varphi - \frac{M \cos \varphi}{e} \left[ 1 + \frac{1}{2} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{e} \right)^2 + \frac{1}{3} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{1}{e^2} \right)^2 + \frac{1}{4} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cdot \frac{1}{e^3} \right)^2 + \dots + \frac{1}{m} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-3}{2m-2} \cdot \frac{1}{e^{m-1}} \right)^2 \right] \\ & \left( \cos \varphi \left[ \frac{1}{2} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{e} \right)^2 + \frac{1}{3} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{1}{e^2} \right)^2 + \frac{1}{4} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cdot \frac{1}{e^3} \right)^2 + \dots + \frac{1}{m} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-3}{2m-2} \cdot \frac{1}{e^{m-1}} \right)^2 \right] \right. \\ & \left. + \frac{1}{2} \cdot \frac{\cos^3 \varphi}{3} \left[ \frac{1}{3} \left( \frac{3}{4} \cdot \frac{1}{e^2} \right)^2 + \frac{1}{4} \left( \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cdot \frac{1}{e^3} \right)^2 + \dots + \frac{1}{m} \left( \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-3}{2m-2} \cdot \frac{1}{e^{m-1}} \right)^2 \right] \right. \\ & \left. + \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{\cos^5 \varphi}{5} \left[ \frac{1}{4} \left( \frac{5}{6} \cdot \frac{1}{e^3} \right)^2 + \dots + \frac{1}{m} \left( \frac{5}{6} \cdot \frac{7}{8} \dots \frac{2m-3}{2m-2} \cdot \frac{1}{e^{m-1}} \right)^2 \right] \right. \\ & \dots \\ & \left. + \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-5}{2m-4} \cdot \frac{\cos^{2m-3} \varphi}{2m-3} \left[ \frac{1}{m} \left( \frac{2m-3}{2m-2} \cdot \frac{1}{e^{m-1}} \right)^2 \right] \right] \end{aligned} \right] \quad \text{(XIII)}$$

e sendo  $e' = \frac{\sqrt{P^2 + Q^2}}{P}$ ;  $\cos \varphi' = \frac{P}{P+b}$ ;  $\operatorname{sen} \varphi' = \frac{a'P}{Q(P+b)}$ ;  $\operatorname{tg} \varphi' = \frac{a'}{Q}$ ; e ainda  $\varphi' = \operatorname{arc. tg.} \frac{a'}{Q}$

$$C_{a'} = 2a \times \left[ \begin{aligned} & 2P e' \operatorname{tg} \varphi' - \frac{P \cos \varphi'}{e'} \left[ 1 + \frac{1}{2} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{e'} \right)^2 + \frac{1}{3} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{1}{e'^2} \right)^2 + \frac{1}{4} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cdot \frac{1}{e'^3} \right)^2 + \dots + \frac{1}{m} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-3}{2m-2} \cdot \frac{1}{e'^{m-1}} \right)^2 \right] \\ & \left( \cos \varphi' \left[ \frac{1}{2} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{e'} \right)^2 + \frac{1}{3} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{1}{e'^2} \right)^2 + \frac{1}{4} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cdot \frac{1}{e'^3} \right)^2 + \dots + \frac{1}{m} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-3}{2m-2} \cdot \frac{1}{e'^{m-1}} \right)^2 \right] \right. \\ & \left. + \frac{1}{2} \cdot \frac{\cos^3 \varphi'}{3} \left[ \frac{1}{3} \left( \frac{3}{4} \cdot \frac{1}{e'^2} \right)^2 + \frac{1}{4} \left( \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cdot \frac{1}{e'^3} \right)^2 + \dots + \frac{1}{m} \left( \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-3}{2m-2} \cdot \frac{1}{e'^{m-1}} \right)^2 \right] \right. \\ & \left. + \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{\cos^5 \varphi'}{5} \left[ \frac{1}{4} \left( \frac{5}{6} \cdot \frac{1}{e'^3} \right)^2 + \dots + \frac{1}{m} \left( \frac{5}{6} \cdot \frac{7}{8} \dots \frac{2m-3}{2m-2} \cdot \frac{1}{e'^{m-1}} \right)^2 \right] \right. \\ & \dots \\ & \left. + \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-5}{2m-4} \cdot \frac{\cos^{2m-3} \varphi'}{2m-3} \left[ \frac{1}{m} \left( \frac{2m-3}{2m-2} \cdot \frac{1}{e'^{m-1}} \right)^2 \right] \right] \end{aligned} \right] \quad \text{(XIV)}$$

Quando a hyperbole  $aba_1$  for equilatera, ou  $M=N$ , será na formula (XIII)

$$e = \sqrt{2}; \quad \cos \varphi = \frac{M}{M+b}; \quad \operatorname{sen} \varphi = \frac{a}{M+b}; \quad \operatorname{tg} \varphi = \frac{a}{M}; \quad \varphi = \operatorname{arc. tg.} \frac{a}{M}$$

e quando a hyperbole  $a'ba'_1$  for equilatera, ou  $P=Q$ , será na formula (XIV)

$$e' = \sqrt{2}; \quad \cos \varphi' = \frac{P}{P+b}; \quad \operatorname{sen} \varphi' = \frac{a'P}{P+b}; \quad \operatorname{tg} \varphi' = \frac{a'}{P}; \quad \varphi' = \operatorname{arc. tg.} \frac{a'}{P}$$

A superficie  $A_s$  da abobada de aresta, sendo  $B_s$  a do barrete de clerigo que lhe corresponde, para quaesquer relações entre os eixos das hyperboles directrizes será

$$A_s = C_a + C_{a'} - B_s$$

Quando os cylindros se cortarem obliquamente sob o angulo agudo  $\theta$  (fig. 5), ainda a superficie da abobada de aresta é igual á somma das superficies d'elles menos a do barrete de clerigo correspondente. N'este caso a superficie de cada cylindro é igual ao producto da geratriz pela secção recta e assim representaremos por  $C_a$  aquella que tem por geratriz  $2a'$  e por secção recta  $ab\alpha_1$ , representando por  $C_{a'}$  o que tem por geratriz  $2a$  e por secção recta  $a'ba'_1$ .

Por occasião de estudarmos a abobada de barrete de clerigo, no caso dos cylindros se cortarem obliquamente, viu-se que a secção recta  $ab\alpha_1$  é hyperbole do mesmo modo que a directriz  $aba_1$ , tendo ambas o mesmo eixo transverso  $2M$  e correspondendo o eixo não transverso  $2N \operatorname{sen} \theta$  da primeira ao eixo não transverso  $2N$  da segunda; viu-se tambem que a secção recta  $a'ba'_1$  é hyperbole do mesmo modo que a directriz  $a'ba'_1$ , tendo ambas o mesmo eixo transverso  $2P$  e correspondendo o eixo não transverso  $2Q \operatorname{sen} \theta$  da primeira ao eixo não transverso  $2Q$  da segunda. É pois claro que para obter  $C_a$  basta pôr na formula (XIII)  $N \operatorname{sen} \theta$  em vez de  $N$ , e para se obter  $C_{a'}$  pôr na formula (XIV)  $Q \operatorname{sen} \theta$  em vez de  $Q$ , e assim teremos  $C_a$  dado pela formula (XIII) na qual será

$$e = \frac{\sqrt{M^2 + N^2 \operatorname{sen}^2 \theta}}{M}; \quad \cos \varphi = \frac{M}{M+b}; \quad \operatorname{sen} \varphi = \frac{aM}{N(M+b) \operatorname{sen} \theta}; \quad \operatorname{tg} \varphi = \frac{a}{N \operatorname{sen} \theta}; \quad \varphi = \operatorname{arc. tg.} \frac{a}{N \operatorname{sen} \theta}$$

e  $C_{a'}$  dado pela formula (XIV) na qual será

$$e' = \frac{\sqrt{P^2 + Q^2 \operatorname{sen}^2 \theta}}{P}; \quad \cos \varphi' = \frac{P}{P+b}; \quad \operatorname{sen} \varphi' = \frac{a'P}{Q(P+b) \operatorname{sen} \theta}; \quad \operatorname{tg} \varphi' = \frac{a'}{Q \operatorname{sen} \theta}; \quad \varphi' = \operatorname{arc. tg.} \frac{a'}{Q \operatorname{sen} \theta};$$

A superficie total da abobada de aresta será

$$A_s = C_a + C_{a'} - B_s$$

(1) Vide nota 4.ª



## PARTE II

## CAPACIDADE DAS ABOBADAS

## ABOBADA DE BARRETE DE CLERIGO

Quando os cylindros se cortarem orthogonalmente (fig. 3), pelo emprego de planos secantes paralelos ao das impostas e infinitamente proximos entre si ficará a abobada dividida em parallelipipedos de base rectangular e infinitamente pequenos.

Para um dado valor de  $z$  a intersecção do plano secante será o rectangulo

$$mnpq = mq \times mn$$

e como

$$mq = m' q' = 2x \quad mn = p' q' = 2y$$

será a capacidade do barrete de clerigo, em virtude dos valores (1) e (2),

$$B_c = 4 \frac{N Q}{M P} \int_0^b \sqrt{[(M + b - z)^2 - M^2][(P + b - z)^2 - P^2]} dz \quad (13)$$

A expressão achada não póde integrar-se exactamente, mas desenvolvê-a-hemos pela formula de Maclaurin, sendo

$$F(o) = b \sqrt{(b + 2M)(b + 2P)}; \quad F'(o) = -\frac{(M + P + b)b + (b + 2M)(b + 2P)}{\sqrt{(b + 2M)(b + 2P)}};$$

$$F''(o) = \frac{(M + P + b)[b^2 + 3(M + P)b + 8MP] + (b + 2M)(b + 2P)b}{(b + 2M)(b + 2P)\sqrt{(b + 2M)(b + 2P)}}$$

e será, portanto,

$$B_c = 4 \frac{N Q}{M P} \left[ F(o)b + F'(o)\frac{b^2}{2} + F''(o)\frac{b^3}{2 \cdot 3} + \dots \right] \quad (I)$$

Se as hyperboles directrices tiverem os eixos transversos iguaes, ou  $M = P$ , a equação (13) transformar-se em

$$B_c = 4 \frac{N Q}{M^2} \int_0^b [(M + b - z)^2 - M^2] dz$$

ou

$$B_c = 4 \frac{N Q}{M^2} \left( \frac{b^3}{3} + M b^2 \right) \quad (II)$$

Continuando as duas hyperboles directrices a terem os eixos transversos iguaes, se  $aba_1$  for equilatera

ou  $N = M$

$$B_c = 4 \frac{Q}{M} \left( \frac{b^3}{3} + M b^2 \right) \quad (III)$$

e se for  $a'ba'_1$  a equilatera, ou  $Q = M$

$$B_c = 4 \frac{N}{M} \left( \frac{b^3}{3} + M b^2 \right) \quad (IV)$$

Se as duas directrices forem iguaes, ou  $M = P$  e  $N = Q$ ,

$$B_c = 4 \frac{N^2}{M^2} \left( \frac{b^3}{3} + M b^2 \right) \quad (V)$$

e, finalmente, se alem de iguaes forem equilateras, ou  $M = N = P = Q$ ,

$$B_c = 4 \left( \frac{b^3}{3} + M b^2 \right) \quad (VI)$$

No caso dos cylindros se cortarem obliquamente sob o angulo agudo  $\theta$  (fig. 5), pelo emprego dos planos secantes paralelos ao das impostas e infinitamente proximos entre si, ficará a abobada dividida em parallelipipedos infinitamente pequenos, tendo por bases parallelogrammos.

Para um determinado valor de  $z$  a base do paralelepípedo elementar será

$$m n p q = m q \times n r = m q \times m n \times \text{sen } \theta$$

(VX)  
e como

$$m q = m' q' = 2 x \quad m n = p' q'' = 2 y$$

será a capacidade do barrete de clerigo, em virtude dos valores (7) e (8),

$$B'_c = 4 \frac{N Q}{M P} \text{sen } \theta \int_0^b dz \sqrt{[(M+b-z)^2 - M^2][(P+b-z)^2 - P^2]}$$

e, se compararmos esta igualdade com a (13), é claro que será

$$B'_c = 4 \frac{N Q}{M P} \text{sen } \theta \left[ F(\theta) b + F'(\theta) \frac{b^2}{2} + F''(\theta) \frac{b^3}{2 \cdot 3} + \dots \right] \quad (\text{VII})$$

tendo agora  $F(\theta)$ ,  $F'(\theta)$ ,  $F''(\theta)$ , etc., os mesmos valores que achámos terem n'aquelle caso.

Se as hyperboles directrizes tiverem os eixos transversos iguaes, ou  $M=P$ , será

$$B'_c = 4 \frac{N Q}{M^2} \text{sen } \theta \int_0^b [(M+b-z)^2 - M^2] dz$$

ou

$$B'_c = 4 \frac{N Q}{M^2} \text{sen } \theta \left( \frac{b^3}{3} + M b^2 \right) \quad (\text{VIII})$$

Continuando as duas hyperboles directrizes a terem os eixos transversos iguaes, se  $aba_1$  for equilatera,

ou  $N=M$ ,

$$B'_c = 4 \frac{Q}{M} \text{sen } \theta \left( \frac{b^3}{3} + M b^2 \right) \quad (\text{IX})$$

e se for  $a' b a'_1$  a equilatera

$$B'_c = 4 \frac{N}{M} \text{sen } \theta \left( \frac{b^3}{3} + M b^2 \right) \quad (\text{X})$$

Se as duas directrizes forem iguaes, ou  $M=P$  e  $N=Q$ ,

$$B'_c = 4 \frac{N^2}{M^2} \text{sen } \theta \left( \frac{b^3}{3} + M b^2 \right) \quad (\text{XI})$$

e finalmente, se alem de iguaes forem equilateras, ou  $M=N=P=Q$ ,

$$B'_c = 4 \text{sen } \theta \left( \frac{b^3}{3} + M b^2 \right) \quad (\text{XII})$$

#### ABOBADA DE ARESTA

A capacidade da abobada de aresta é igual á somma das capacidades dos cylindros que a formam, menos a do barrete de clerigo por elles formado.

Quando os cylindros se cortarem orthogonalmente, se for  $C_a$  o que tem de comprimento  $2 a'$  e por base o segmento de hyperbole  $a b a_1$ , e  $C_{a'}$  o que tem de comprimento  $2 a$  e por base o segmento de hyperbole  $a' b a'_1$ , será

$$C_a = M N \left[ \frac{(M+b)a}{M N} + \frac{\text{lg.} \frac{a M + b N}{a M - b N}}{0,4342943} \right] \times 2 a' \quad (\text{XIII})$$

e

$$C_{a'} = P Q \left[ \frac{(P+b)a'}{P Q} + \frac{\text{lg.} \frac{a' P + b Q}{a' P - b Q}}{0,4342943} \right] \times 2 a \quad (\text{XIV})$$

(1) Vidè nota 5.<sup>a</sup>

formulas das quaes a (XIII) quando a hyperbole  $aba_1$  for equilatera, ou  $M=N$ , e a (XIV) quando a hyperbole  $a'ba'_1$  for equilatera, ou  $P=Q$ , se reduzem respectivamente a

$$C_a = M^2 \left[ \frac{(M+b)a}{M^2} + \frac{\lg. \frac{a+b}{a-b}}{0,4342945} \right] \times 2 a' \quad (\text{XV})$$

$$C_{a'} = P^2 \left[ \frac{(P+b)a'}{P^2} + \frac{\lg. \frac{a'+b}{a'-b}}{0,4342945} \right] \times 2 a \quad (\text{XVI})$$

A capacidade da abobada de aresta é

$$A_c = C_a + C_{a'} - B_c$$

Quando os cylindros se cortarem obliquamente sob o angulo agudo  $\theta$  (fig. 5), se representarmos por  $C'_a$  o que tem por base o segmento de hyperbole  $aba_1$  e para geratriz  $2a'$ , tendo portanto para altura  $h=2a'\text{sen}\theta$ , e por  $C'_{a'}$  o que tem para base o segmento de hyperbole  $a'ba'_1$  e para geratriz  $2a$ , tendo por isso de altura  $h'=2a\text{sen}\theta$ , é claro que será

$$C'_a = M N \left[ \frac{(M+b)a}{M N} + \frac{\lg. \frac{a M + b N}{a M - b N}}{0,4342945} \right] \times 2 a' \text{sen } \theta \quad (\text{XVII})$$

$$C'_{a'} = P Q \left[ \frac{(P+b)a'}{P Q} + \frac{\lg. \frac{a' P + b Q}{a' P - b Q}}{0,4342945} \right] \times 2 a \text{sen } \theta \quad (\text{XVIII})$$

formulas das quaes a (XVII) quando a hyperbole  $aba_1$  for equilatera, ou  $M=N$ , e a (XVIII) quando a hyperbole  $a'ba'_1$  for equilatera, ou  $P=Q$ , se reduzem respectivamente a

$$C'_a = M^2 \left[ \frac{(M+b)a}{M^2} + \frac{\lg. \frac{a+b}{a-b}}{0,4342945} \right] \times 2 a' \text{sen } \theta \quad (\text{XIX})$$

$$C'_{a'} = P^2 \left[ \frac{(P+b)a'}{P^2} + \frac{\lg. \frac{a'+b}{a'-b}}{0,4342945} \right] \times 2 a \text{sen } \theta \quad (\text{XX})$$

A capacidade da abobada de aresta será

$$A'_c = C'_a + C'_{a'} - B'_c$$



## CAPITULO III

### CYLINDROS DE BASE PARABOLICA

#### PARTE I

#### SUPERFICIE DAS ABOBADAS

#### ABOBADA DE BARRETE DE CLERIGO

No caso dos cylindros se cortarem orthogonalmente referiremos a abobada (fig. 6), a tres planos coordenados, dos quaes o dos  $(xy)$  será o das impostas, e os dos  $(xz)$  e dos  $(yz)$  os das directrizes dos cylindros, que estão rebatidas em  $(xy)$ .

Sendo  $b$  a altura do vertice da abobada acima do plano das impostas,  $Oa = Oa_1 = a$  as ordenadas segundo o mesmo plano, ou á distancia  $b$  do vertice, na parabola  $aba_1$ , e  $Oa' = Oa'_1 = a'$  as ordenadas tambem segundo o plano das impostas ou á distancia  $b$  do vertice na parabola  $a'ba'_1$ , as equações d'estas curvas serão,

em  $aba_1$

$$x^2 = \frac{a^2}{b}(b-z) \quad (1)$$

e em  $a'ba'_1$

$$y^2 = \frac{a'^2}{b}(b-z)$$

das quaes se tira

$$x = a \sqrt{\frac{b-z}{b}} \quad (1)$$

$$y = a' \sqrt{\frac{b-z}{b}} \quad (2)$$

Os arcos elementares,  $ds$  da primeira d'estas curvas e  $ds_1$  da segunda, são

$$ds = \sqrt{dx^2 + dz^2} = dz \sqrt{\left(\frac{dx}{dz}\right)^2 + 1}; \quad ds_1 = \sqrt{dy^2 + dz^2} = dz \sqrt{\left(\frac{dy}{dz}\right)^2 + 1}$$

e substituindo na primeira d'estas igualdades  $\left(\frac{dx}{dz}\right)$  tirado da equação (1) e na segunda  $\left(\frac{dy}{dz}\right)$  tirado da equação (2) resultará

$$ds = dz \sqrt{\frac{(a^2 + 4b^2) - 4bz}{4b(b-z)}} \quad (3)$$

$$ds_1 = dz \sqrt{\frac{(a'^2 + 4b^2) - 4bz}{4b(b-z)}} \quad (4)$$

(1) A equação da parabola (fig. 7) referida ao vertice como origem das coordenadas e expressa em eixos orthogonaes de modo que o dos  $x$  seja tangente á curva é

$$x^2 = 2pz$$

mas se referirmos a curva a novos eixos orthogonaes e parallelos aos primitivos, ficando a nova origem sobre o antigo eixo dos  $z$  e á distancia  $b$  do vertice, contando-se os novos  $z$  positivamente para o lado d'aquelle ponto, será  $x = x'$ ,  $z = b - z'$ , e a nova equação é

$$x^2 = 2p(b-z)$$

e como a  $z = 0$  corresponde  $x = a$ , temos que  $a^2 = 2pb$ , d'onde se tira  $2p = \frac{a^2}{b}$ , e a equação da parabola será

$$x^2 = \frac{a^2}{b}(b-z)$$

Cortando a abobada por planos  $mnpq$  paralelos ao das impostas e infinitamente proximos entre si, cada um dos triangulos curvos que se projectam em  $AoA'$ ,  $A'oA_1$ , etc., ficará dividido em rectangulos infinitamente pequenos, sendo a area de cada um d'estes igual ao producto da intersecção do plano secante horisontal no triangulo curvo multiplicada pelo elemento  $ds$  da parabola directriz do cylindro a que o triangulo pertencer.

As areas dos rectangulos  $A'A_1qm$  e  $AA'mn$  são

$$A'A_1qm = mq \times ds_1 \quad AA'mn = mn \times ds$$

mas como, para um mesmo valor de  $z$ ,

$$mq = m'q' = 2x \quad mn = p'q' = 2y$$

será

$$A'A_1qm = 2x \times ds_1 \quad AA'mn = 2y \times ds$$

e pondo na primeira d'estas igualdades os valores (1) e (4), e na segunda os valores (2) e (3), as areas dos triangulos curvos serão

$$A'oA_1 = \frac{a}{b} \int_0^b dz \sqrt{(a'^2 + 4b^2) - 4bz} = \frac{a}{b} \times \frac{1}{6b} [(a'^2 + 4b^2)^{\frac{3}{2}} - a'^3] \quad (1)$$

$$A'oA' = \frac{a'}{b} \int_0^b dz \sqrt{(a^2 + 4b^2) - 4bz} = \frac{a'}{b} \times \frac{1}{6b} [(a^2 + 4b^2)^{\frac{3}{2}} - a^3]$$

ou, representando por  $S_a$  a superficie do triangulo de base  $2a$  e por  $S_{a'}$  a do triangulo de base  $2a'$ ,

$$S_a = \frac{a}{6b^2} [(a'^2 + 4b^2)^{\frac{3}{2}} - a'^3] \quad (I)$$

$$S_{a'} = \frac{a'}{6b^2} [(a^2 + 4b^2)^{\frac{3}{2}} - a^3] \quad (II)$$

A formula (I) é applicavel com qualquer relação que exista entre  $a'$  e  $b$ , e o mesmo succede á formula (II) com qualquer relação entre  $a$  e  $b$ ; mas quando  $a'=b$ , a primeira, e quando  $a=b$ , a segunda, tomam respectivamente os valores

$$S_a = 1,696723 ab \quad (III)$$

$$S_{a'} = 1,696723 a' b \quad (IV)$$

A superficie total do barrete de clerigo será

$$B_s = 2 (S_a + S_{a'})$$

Quando os cylindros se cortarem obliquamente, sendo  $\theta$  o angulo agudo formado pelas geratrizes de um com as do outro, referiremos a abobada (fig. 8) a tres planos coordenados dos quaes o dos  $(xy)$  será o das impostas e os dos  $(xz)$  e dos  $(yz)$  os das parabolae directrizes dos cylindros, as quaes, assim como as secções rectas dos mesmos, estão rebatidas no plano  $(xy)$ .

Sendo  $b$  a altura do vertice da abobada acima do plano das impostas,  $Oa = Oa_1 = a$  as ordenadas, segundo o mesmo plano, da parabola  $aba_1$ , e  $Oa' = Oa'_1 = a'$  as ordenadas, nas mesmas condições, da parabola  $a'ba'_1$ , as equações d'estas curvas serão, como deduzimos para o caso dos cylindros se cortarem a angulo recto,

em  $aba_1$

$$x^2 = \frac{a^2}{b} (b - z)$$

e em  $a'ba'_1$

$$y^2 = \frac{a'^2}{b} (b - z)$$

das quaes se tira

$$x = a \sqrt{\frac{b-z}{b}} \quad (5)$$

$$y = a' \sqrt{\frac{b-z}{b}} \quad (6)$$

Para um mesmo valor de  $z$ , a  $x$  da directriz  $aba_1$  corresponde  $x_1$  da secção recta  $abx_1$ , e a  $y$  da directriz  $a'ba'_1$  corresponde  $y_1$  da secção recta  $a'by_1$ , sendo as relações entre aquellas quantidades

$$x_1 = x \operatorname{sen} \theta \quad y_1 = y \operatorname{sen} \theta$$

(1) Vide nota 6.<sup>a</sup>

e se nas equações das directrizes substituirmos  $x$  em função de  $x_1$  e  $y$  em função de  $y_1$  as equações das secções rectas serão,

em  $\alpha b \alpha_1$

$$x_1^2 = \frac{a^2 \operatorname{sen}^2 \theta}{b} (b - z)$$

e em  $\alpha' b \alpha'_1$

$$y_1^2 = \frac{a'^2 \operatorname{sen}^2 \theta}{b} (b - z)$$

Os arcos elementares das secções rectas são

em  $\alpha b \alpha_1$

$$ds' = dz \sqrt{\left(\frac{dx_1}{dz}\right)^2 + 1}$$

e em  $\alpha' b \alpha'_1$

$$ds'_1 = dz \sqrt{\left(\frac{dy_1}{dz}\right)^2 + 1}$$

expressões que é claro obterem-se de (3) e (4) quando n'estas substituirmos  $a$  e  $a'$  por  $a \operatorname{sen} \theta$  e  $a' \operatorname{sen} \theta$ , e então

$$ds' = dz \sqrt{\frac{(a^2 \operatorname{sen}^2 \theta + 4b^2) - 4bz}{4b(b-z)}} \quad (7)$$

$$ds'_1 = dz \sqrt{\frac{(a'^2 \operatorname{sen}^2 \theta + 4b^2) - 4bz}{4b(b-z)}} \quad (8)$$

Cortando a abobada por planos paralelos ao das impostas e infinitamente proximos entre si, cada um dos triangulos curvos  $AoB$ ,  $BoA'$ , etc., ficará dividido em parallelogrammos infinitamente pequenos, sendo a area de cada um d'estes igual ao producto da intersecção do plano secante horizontal no triangulo curvo multiplicada pelo elemento  $ds$  da secção recta do cylindro a que o triangulo pertencer.

Quando for empregado o plano secante  $mnpq$  as areas dos parallelogrammos  $BA'qm$  e  $ABmn$  exprimir-se-hão por

$$BA'qm = mq \times ds'_1 \quad ABmn = mn \times ds'$$

mas como, para um mesmo valor de  $z$ ,

$$mq = m'q' = 2x \quad mn = p'q' = 2y$$

será

$$BA'qm = 2x \times ds'_1 \quad ABmn = 2y \times ds'$$

e pondo na primeira d'estas igualdades os valores (5) e (8) e na segunda os valores (6) e (7), virá

$$BoA' = \frac{a}{b} \int_0^b dz \sqrt{(a'^2 \operatorname{sen}^2 \theta + 4b^2) - 4bz} = \frac{a}{b} \times \frac{1}{6b} [(a'^2 \operatorname{sen}^2 \theta + 4b^2)^{\frac{3}{2}} - (a' \operatorname{sen} \theta)^3] \quad (1)$$

$$AoB = \frac{a'}{b} \int_0^b dz \sqrt{(a^2 \operatorname{sen}^2 \theta + 4b^2) - 4bz} = \frac{a'}{b} \times \frac{1}{6b} [(a^2 \operatorname{sen}^2 \theta + 4b^2)^{\frac{3}{2}} - (a \operatorname{sen} \theta)^3]$$

ou, representando por  $S'_a$  a superficie do triangulo de base  $2a$  e por  $S'_{a'}$  a do triangulo de base  $2a'$

$$S'_a = \frac{a}{6b^2} [(a'^2 \operatorname{sen}^2 \theta + 4b^2)^{\frac{3}{2}} - (a' \operatorname{sen} \theta)^3] \quad (V)$$

$$S'_{a'} = \frac{a'}{6b^2} [(a^2 \operatorname{sen}^2 \theta + 4b^2)^{\frac{3}{2}} - (a \operatorname{sen} \theta)^3] \quad (VI)$$

A superficie do barrete de clerigo será

$$B'_s = 2(S'_a + S'_{a'})$$

### ABOBADA DE ARESTA

Quando os cylindros se cortarem orthogonalmente se for  $C_a$  (fig. 6) a superficie do que tem de comprimento  $2a'$  e para base a parabola  $aba_1$ , e  $C_{a'}$  a superficie do que tem de comprimento  $2a$  e para base a parabola  $a'ba'_1$ , teremos

$$C_a = \left[ \sqrt{a^2 + 4b^2} + \frac{a^2}{2b} \times \frac{\operatorname{tg} \frac{2b + \sqrt{a^2 + 4b^2}}{a}}{0,4342945} \right] \times 2a' \quad (VII)$$

$$C_{a'} = \left[ \sqrt{a'^2 + 4b^2} + \frac{a'^2}{2b} \times \frac{\operatorname{tg} \frac{2b + \sqrt{a'^2 + 4b^2}}{a'}}{0,4342945} \right] \times 2a \quad (VIII)$$

(1) Applica-se a nota 6.<sup>a</sup>

(2) Vide nota 7.<sup>a</sup>

formulas das quaes a primeira quando  $a=b$ , e a segunda quando  $a'=b$ , se transformam respectivamente em

$$C_a = 5,9158 a a' \quad (\text{IX})$$

$$C_{a'} = 5,9158 a a' \quad (\text{X})$$

e se for  $A_s$  a superficie da abobada de aresta, sendo  $B_s$  a do barrete de clerigo que lhe corresponde, será

$$A_s = C_a + C_{a'} - B_s$$

Cortando-se os cylindros obliquamente (fig. 8) sendo  $\theta$  o angulo agudo que fazem as geratrizes de um com as do outro, representaremos por  $C'_a$  a superficie do que tem por geratriz  $2a'$  e por secção recta a parabola  $a b \alpha_1$ , representando por  $C'_{a'}$  a superficie do que tem a geratriz  $2a$  e para secção recta a parabola  $a' b \alpha'_1$ , e será

$$C'_a = \left[ \sqrt{a^2 \operatorname{sen}^2 \theta + 4 b^2} + \frac{a^2 \operatorname{sen}^2 \theta}{2 b} \times \frac{\operatorname{lg.} \frac{2 b + \sqrt{a^2 \operatorname{sen}^2 \theta + 4 b^2}}{a \operatorname{sen} \theta}}{0,4342945} \right] \times 2 a' \quad (\text{XI})$$

$$C'_{a'} = \left[ \sqrt{a'^2 \operatorname{sen}^2 \theta + 4 b^2} + \frac{a'^2 \operatorname{sen}^2 \theta}{2 b} \times \frac{\operatorname{lg.} \frac{2 b + \sqrt{a'^2 \operatorname{sen}^2 \theta + 4 b^2}}{a' \operatorname{sen} \theta}}{0,4342945} \right] \times 2 a \quad (\text{XII})$$

e se for  $A'_s$  a superficie da abobada de aresta, sendo  $B'_s$  a do barrete de clerigo que lhe corresponde, será

$$A'_s = C'_a + C'_{a'} - B'_s$$

(1) Applica-se a nota 7.<sup>a</sup>



## PARTE II

## CAPACIDADE DAS ABOBADAS

## ABOBADA DE BARRETE DE CLERIGO

Quando os cylindros se cortam orthogonalmente (fig. 6), se empregarmos planos secantes paralelos ao das impostas e infinitamente proximos entre si dividil-a-hemos em parallelipedos infinitamente pequenos de base rectangular.

A um dado valor de  $z$  corresponde o plano secante  $mnpq$  que corta a abobada segundo o rectangulo

$$m n p q = m q \times m n$$

e como

$$m q = m' q' = 2 x \quad m n = p' q'' = 2 y$$

a capacidade do barrete de clerigo, em virtude dos valores (1) e (2), será

$$B_c = \frac{4 a a'}{b} \int_0^b (b-z) dz$$

ou

$$B_c = 2 a a' b \quad (I)$$

Se os dois cylindros forem iguaes, ou  $a = a'$ ,

$$B_c = 2 a^2 b \quad (II)$$

e finalmente, se for  $a = a' = b$

$$B_c = 2 a^3 \quad (III)$$

No caso dos cylindros se cortarem obliquamente sob o angulo agudo  $\theta$  (fig. 8), pelo emprego dos planos secantes ficará a abobada dividida em parallelipedos cujas bases serão parallelogrammos.

Para um determinado valor de  $z$  a base do parallelipedo elementar será

$$m n p q = m q \times n r = m q \times m n \times \text{sen } \theta$$

e como

$$m q = m' q' = 2 x \quad m n = p' q'' = 2 y$$

a capacidade do barrete de clerigo, em virtude dos valores (3) e (6), será

$$B'_c = \frac{4 a a' \text{sen } \theta}{b} \int_0^b (b-z) dz$$

ou

$$B'_c = 2 a a' b \text{sen } \theta \quad (IV)$$

que, no caso dos cylindros serem iguaes, ou  $a = a'$ , se reduz a

$$B'_c = 2 a^2 b \text{sen } \theta \quad (V)$$

e finalmente, quando  $a = a' = b$

$$B'_c = 2 a^3 \text{sen } \theta \quad (VI)$$

## ABOBADA DE ARESTA

Quando os cylindros se cortarem orthogonalmente, se for  $C_a$  a capacidade do que tem de comprimento  $2a'$  e para base a parabola  $aba_1$ , e  $C_{a'}$  a capacidade do que tem de comprimento  $2a$  e para base a parabola  $a'ba'_1$ , teremos

$$C_a = \frac{4}{3} a b^{(1)} \times 2 a' = \frac{8}{3} a a' b^{(2)} \quad C_{a'} = \frac{4}{3} a' b \times 2 a = \frac{8}{3} a a' b^{(2)}$$

(1) Vide nota 8.<sup>a</sup>

(2) O cylindro de secção parabolica que tiver por geratrizes dois lados de um rectangulo é igual ao cylindro de secção parabolica que tiver por geratrizes os outros dois lados d'elle, quando ambos elevem os vertices das directrizes á mesma altura acima do rectangulo, seja cada um limitado pelos planos perpendiculares ao rectangulo e em cada cylindro as mencionadas geratrizes sejam equidistantes do vertice da directriz. Cada um dos alludidos cylindros é igual ao barrete de clerigo que se construir sobre o mesmo rectangulo, formado por cylindros de secção elliptica, e do qual o vertice diste tanto do plano como distam os vertices das parabolae directrizes dos outros cylindros. (Cap. I, parte II, form. I.)

e como a capacidade  $A_c$  da abobada de aresta, se for  $B_c$  a do barrete de clerigo correspondente, é

$$A_c = C_a + C_{a'} - B_c$$

será

$$A_c = \frac{10}{3} a a' b \quad (\text{VII})$$

que no caso dos cylindros serem iguaes, ou  $a = a'$ , se reduz a

$$A_c = \frac{10}{3} a^2 b \quad (\text{VIII})$$

e ainda se for  $a = a' = b$

$$A_c = \frac{10}{3} a^3 \quad (\text{IX})$$

Se os cylindros se cortarem obliquamente sob o angulo agudo  $\theta$  (fig. 8), sendo  $C_a$  o que tem por base a parabola  $aba_1$  e por geratriz  $2a'$ , sendo portanto a sua altura  $h = 2a' \text{sen} \theta$ , e  $C_{a'}$  o cylindro que tem por base a parabola  $a'ba'_1$  e por geratriz  $2a$ , tendo de altura  $h' = 2a \text{sen} \theta$ , será

$$C_a = \frac{4}{3} a b \times 2 a' \text{sen} \theta = \frac{8}{3} a a' b \text{sen} \theta \quad (1) \quad C_{a'} = \frac{4}{3} a' b \times 2 a \text{sen} \theta = \frac{8}{3} a a' b \text{sen} \theta \quad (1)$$

e, se representarmos por  $A'_c$  a capacidade da abobada de aresta e por  $B'_c$  a do barrete de clerigo que lhe corresponde, virá

$$A'_c = C'_a + C'_{a'} - B'_c$$

d'onde resulta

$$A'_c = \frac{10}{3} a a' b \text{sen} \theta \quad (\text{X})$$

que, no caso dos cylindros serem iguaes ou  $a = a'$ , se reduz a

$$A'_c = \frac{10}{3} a^2 b \text{sen} \theta \quad (\text{XI})$$

e, finalmente, se for  $a = a' = b$

$$A'_c = \frac{10}{3} a^3 \text{sen} \theta \quad (\text{XII})$$

(1) Quando em vez de rectangulo for parallelogrammo a base da abobada, do mesmo modo tem logar a nota (2) a pag. 25, (Cap. I, parte II, form. IV.)

## CAPITULO IV

### CYLINDROS DE BASE OGIVAL

#### PARTE I

##### SUPERFICIE DAS ABOBADAS

###### ABOBADA DE BARRETE DE CLERIGO

Do mesmo modo que nos capitulos precedentes, começaremos pelo caso em que os cylindros (fig. 9) se cortam orthogonalmente, referindo ainda a abobada a tres planos coordenados dos quaes o dos  $(xy)$  será o das impostas e os dos  $(xz)$  e dos  $(yz)$  os das directrizes dos cylindros, que estão rebatidas no plano  $(xy)$ .

Se for  $b$  a altura do vertice da abobada acima do plano das impostas,  $Ox = Oa_1 = a$  a abscissa segundo o mesmo plano ou á distancia  $b$  do vertice na ogiva  $aba_1$  formada por dois arcos de circulo de raio  $r$ , e  $Oa' = Oa'_1 = a'$  a abscissa nas mesmas condições para a ogiva  $a'ba'_1$  formada por dois arcos de circulo de raio  $R$ , as equações dos arcos que formam as ogivãs serão

para  $ab$  e  $a_1b$  
$$(x + r - a)^2 + z^2 = r^2 \quad (1)$$

e para  $a'b$  e  $a'_1b$  
$$(y + R - a')^2 + z^2 = R^2$$

das quaes se tira 
$$x = a - r + \sqrt{r^2 - z^2} \quad (1)$$

$$y = a' - R + \sqrt{R^2 - z^2} \quad (2)$$

Os arcos elementares,  $ds$  da directriz  $aba_1$  e  $ds_1$  de  $a'ba'_1$ , são

$$ds = dz \sqrt{\left(\frac{dx}{dz}\right)^2 + 1} \quad ds_1 = dz \sqrt{\left(\frac{dy}{dz}\right)^2 + 1}$$

expressões das quaes a primeira pela substituição de  $\left(\frac{dx}{dz}\right)$  tirado da equação (1) e a segunda pela substituição de  $\left(\frac{dy}{dz}\right)$  tirado da equação (2) se transformam em

$$ds = \frac{rdz}{\sqrt{r^2 - z^2}} \quad (3)$$

$$ds_1 = \frac{Rdz}{\sqrt{R^2 - z^2}} \quad (4)$$

Cortando a abobada por planos paralelos ao das impostas e infinitamente proximos entre si, cada um dos triangulos curvos que se projectam em  $AoA'$ ,  $A'oA_1$ , etc., ficará dividido em rectangulos infinitamente pequenos, sendo a area de cada um d'estes igual ao producto da intersecção do plano secante horisontal no triangulo curvo multiplicada pelo elemento  $ds$  da ogiva directriz do cylindro a que o triangulo pertencer.

As areas dos rectangulos  $A'A_1qm$  e  $AA'mn$  são

$$A'A_1qm = mq \times ds_1 \quad AA'mn = mn \times ds$$

(1) Equação do circulo cujo centro está no eixo dos  $x$  á distancia  $r - a$  da origem das coordenadas.

(2) Dos dois arcos que constituem a semi-circumferencia o menor é que entra na formação da ogiva. É claro que será este o arco que para um dado valor de  $z$  tem o menor dos dois valores de  $x$ , e como o menor valor de  $x$  é o que tem o radical affecto do signal (+), por isso o conservámos, desprezando o outro.

mas como, para um mesmo valor de  $z$ ,  $mq = m'q' = 2x$   $mn = p'q'' = 2y$

será  $A'A_1qm = 2x \times ds_1$   $AA'mn = 2y \times ds$

e pondo na primeira d'estas igualdades os valores (1) e (4), e na segunda os valores (2) e (3), resultará para os triangulos

$$A'oA_1 = 2R \int_0^b [a - r + \sqrt{r^2 - z^2}] \frac{dz}{\sqrt{R^2 - z^2}}$$

$$A o A' = 2r \int_0^b [a' - R + \sqrt{R^2 - z^2}] \frac{dz}{\sqrt{r^2 - z^2}}$$

ou, se representarmos por  $S_a$  a superficie do triangulo curvo cuja base é  $2a$  e por  $S_{a'}$  a superficie do que tem por base  $2a'$

$$S_a = \left[ \begin{aligned} & \left( \text{arc. sen. } \frac{b}{r} \left[ r^2 + \frac{1}{2} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{r^2}{R} \right)^2 + \frac{1}{3} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{r^3}{R^2} \right)^2 + \frac{1}{4} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cdot \frac{r^4}{R^3} \right)^2 + \dots + \frac{1}{m+1} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} \cdot \frac{r^{m+1}}{R^m} \right)^2 \right] \right) \quad (1) \\ & - (r-a) \left\{ \begin{aligned} & b \left[ 1 + \frac{1}{2} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{r}{R} \right)^2 + \frac{1}{3} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{r^2}{R^2} \right)^2 + \frac{1}{4} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cdot \frac{r^3}{R^3} \right)^2 + \dots + \frac{1}{m+1} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} \cdot \frac{r^m}{R^m} \right)^2 \right] \right. \\ & + \frac{1}{2} \cdot \frac{b^3}{3} \left[ \frac{1}{2} \left( \frac{1}{R} \right)^2 + \frac{1}{3} \left( \frac{3}{4} \cdot \frac{r}{R^2} \right)^2 + \frac{1}{4} \left( \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cdot \frac{r^2}{R^3} \right)^2 + \dots + \frac{1}{m+1} \left( \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} \cdot \frac{r^{m-1}}{R^m} \right)^2 \right] \\ & + \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{b^5}{5} \left[ \frac{1}{3} \left( \frac{1}{R^2} \right)^2 + \frac{1}{4} \left( \frac{5}{6} \cdot \frac{r}{R^3} \right)^2 + \dots + \frac{1}{m+1} \left( \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} \cdot \frac{r^{m-2}}{R^m} \right)^2 \right] \\ & \dots \dots \dots \\ & \left. + \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \dots \dots \frac{2m-1}{2m} \cdot \frac{b^{2m+1}}{2m+1} \left[ \frac{1}{m+1} \left( \frac{1}{R^m} \right)^2 \right] \right\} \quad (1) \end{aligned} \right. \end{aligned}$$

$$S_{a'} = \left[ \begin{aligned} & \left( \text{arc. sen. } \frac{b}{R} \left[ R^2 + \frac{1}{2} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{R^2}{r} \right)^2 + \frac{1}{3} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{R^3}{r^2} \right)^2 + \frac{1}{4} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cdot \frac{R^4}{r^3} \right)^2 + \dots + \frac{1}{m+1} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} \cdot \frac{R^{m+1}}{r^m} \right)^2 \right] \right) \\ & - (R-a') \left\{ \begin{aligned} & b \left[ 1 + \frac{1}{2} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{R}{r} \right)^2 + \frac{1}{3} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{R^2}{r^2} \right)^2 + \frac{1}{4} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cdot \frac{R^3}{r^3} \right)^2 + \dots + \frac{1}{m+1} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} \cdot \frac{R^m}{r^m} \right)^2 \right] \right. \\ & + \frac{1}{2} \cdot \frac{b^3}{3} \left[ \frac{1}{2} \left( \frac{1}{r} \right)^2 + \frac{1}{3} \left( \frac{3}{4} \cdot \frac{R}{r^2} \right)^2 + \frac{1}{4} \left( \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cdot \frac{R^2}{r^3} \right)^2 + \dots + \frac{1}{m+1} \left( \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} \cdot \frac{R^{m-1}}{r^m} \right)^2 \right] \\ & + \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{b^5}{5} \left[ \frac{1}{3} \left( \frac{1}{r^2} \right)^2 + \frac{1}{4} \left( \frac{5}{6} \cdot \frac{R}{r^3} \right)^2 + \dots + \frac{1}{m+1} \left( \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} \cdot \frac{R^{m-2}}{r^m} \right)^2 \right] \\ & \dots \dots \dots \\ & \left. + \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \dots \dots \frac{2m-1}{2m} \cdot \frac{b^{2m+1}}{2m+1} \left[ \frac{1}{m+1} \left( \frac{1}{r^m} \right)^2 \right] \right\} \quad (II) \end{aligned} \right. \end{aligned}$$

Sendo  $b$  a altura commum das duas ogivas, para que ellas possam existir simultaneamente, conclue-se que entre os raios e as aberturas d'ellas deve haver a relação

$$a(2r - a) = a'(2R - a')$$

que se deduz de  $r^2 - b^2 = (r - a)^2$   $R^2 - b^2 = (R - a')^2$

vendo-se da primeira d'estas igualdades que se for  $a = a'$  será  $r = R$ , e, reciprocamente, das duas ultimas que quando  $r = R$  será  $a = a'$ .

No caso das ogivas serem iguaes, o que, como acabamos de ver, succederá em sendo  $a = a'$  ou  $r = R$ , as equações dos seus arcos serão

$$(x + r - a)^2 + z^2 = r^2 \quad (y + r - a)^2 + z^2 = r^2$$

d'onde se tira  $x = y = a - r + \sqrt{r^2 - z^2}$

$$ds = ds_1 = \frac{rdz}{\sqrt{r^2 - z^2}}$$

e por conseguinte  $A'oA_1 = A o A' = 2r \int_0^b [a - r + \sqrt{r^2 - z^2}] \frac{dz}{\sqrt{r^2 - z^2}}$

ou  $S_a = S_{a'} = 2r \left[ b - (r - a) \times \text{arc. sen. } \frac{b}{r} \right]$  (III)

A superficie total do barrete de clerigo, para quaesquer relações entre  $r$  e  $R$ , será

$$B_s = 2(S_a + S_{a'})$$

(1) Vidé nota 9.\*

Quando os cylindros se cortarem obliquamente (fig. 10), de modo que  $\theta$  seja o angulo agudo formado pelas geratri-  
zes de um com as do outro, referiremos a abobada a tres planos coordenados dos quaes o dos  $(xy)$  será o das impostas  
e os dos  $(xz)$  e dos  $(yz)$  os das ogivas directrizes dos cylindros, as quaes, assim como as secções rectas dos mesmos, es-  
tão rebatidas no plano  $(xy)$ .

Se  $b$  for a altura do vertice da abobada acima do plano das impostas, sendo  $Oa = Oa_1 = a$  as abscissas segundo o  
mesmo plano ou a distancia  $b$  do vertice na ogiva  $aba_1$ , e  $Oa' = Oa'_1 = a'$  as abscissas nas mesmas condições para a ogi-  
va  $a'ba'_1$ , as equações dos arcos de circulo que formam estas directrizes serão,

$$\text{para } ab \text{ e } a_1b \quad (x + r - a)^2 + z^2 = r^2 \quad (1)$$

$$\text{e para } a'b \text{ e } a'_1b \quad (y + R - a')^2 + z^2 = R^2$$

$$\text{das quaes se tira} \quad x = a - r + \sqrt{r^2 - z^2} \quad (2) \quad (5)$$

$$y = a' - R + \sqrt{R^2 - z^2} \quad (6)$$

Ora, para um mesmo valor de  $z$ , é claro que a  $x$  da directriz  $aba_1$  corresponde  $x_1$  da secção recta  $\alpha b\alpha_1$ , e a  $y$  da di-  
rectriz  $a'ba'_1$  corresponde  $y_1$  da secção recta  $\alpha'b\alpha'_1$ , sendo as relações entre aquellas quantidades

$$x_1 = x \times \text{sen } \theta \quad y_1 = y \times \text{sen } \theta$$

e se em (5) e (6) substituirmos  $x$  e  $y$  em função de  $x_1$  e  $y_1$  virá

$$x_1 = \text{sen } \theta (a - r + \sqrt{r^2 - z^2}) \quad (7)$$

$$y_1 = \text{sen } \theta (a' - R + \sqrt{R^2 - z^2}) \quad (8)$$

Os arcos elementares das secções rectas são,

$$\text{em } \alpha b\alpha_1 \quad ds' = dz \sqrt{\left(\frac{dx_1}{dz}\right)^2 + 1}$$

$$\text{e em } \alpha'b\alpha'_1 \quad ds'_1 = dz \sqrt{\left(\frac{dy_1}{dz}\right)^2 + 1}$$

expressões que, pela substituição na primeira de  $\left(\frac{dx_1}{dz}\right)$  tirado da equação (7), e na segunda de  $\left(\frac{dy_1}{dz}\right)$  tirado da equação  
(8), se transformam em

$$ds' = dz \sqrt{\frac{r^2 - z^2 \cos^2 \theta}{r^2 - z^2}} \quad (9)$$

$$ds'_1 = dz \sqrt{\frac{R^2 - z^2 \cos^2 \theta}{R^2 - z^2}} \quad (10)$$

Cortando a abobada por planos paralelos ao das impostas e infinitamente proximos entre si, cada um dos triangulos  
curvos  $AoB$ ,  $BoA'$ , etc., ficará dividido em parallelogrammos infinitamente pequenos, sendo a area de cada um d'estes  
igual ao producto da intersecção do plano secante horisontal no triangulo curvo multiplicada pelo elemento  $ds$  da secção  
recta do cylindro a que o triangulo pertencer.

Empregando o plano secante  $mnpq$ , as areas dos parallelogrammos  $BA'qm$  e  $ABmn$  exprimir-se-hão por

$$BA'qm = mq \times ds'_1 \quad ABmn = mn \times ds'$$

mas como, para um mesmo valor de  $z$ ,

$$mq = m'q' = 2x \quad mn = p'q' = 2y$$

será

$$BA'qm = 2x \times ds'_1 \quad ABmn = 2y \times ds'$$

e pondo na primeira d'estas igualdades os valores (5) e (10), e na segunda os valores (6) e (9), virá

$$BoA' = 2 \int_0^b \left[ a - r + \sqrt{r^2 - z^2} \right] \times dz \sqrt{\frac{R^2 - z^2 \cos^2 \theta}{R^2 - z^2}}$$

$$AoB = 2 \int_0^b \left[ a' - R + \sqrt{R^2 - z^2} \right] \times dz \sqrt{\frac{r^2 - z^2 \cos^2 \theta}{r^2 - z^2}}$$

(1) O mesmo que a nota (1) a pag. 27.

(2) O mesmo que a nota (2) a pag. 27.

ot, se representarmos por  $S'_a$  a superficie do triangulo curvo de base  $2a$  e por  $S'_a'$  a do triangulo curvo de base  $2a'$ , te-  
remos

$$\begin{aligned}
 & r \times \left[ \left( \text{arc. sen } \frac{b}{R} \right) \left\{ 1 - \left[ \left( \frac{1}{2} \right)^2 A_1 + \frac{1}{3} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \right)^2 A_2 + \frac{1}{5} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \right)^2 A_3 + \frac{1}{7} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cdot \frac{7}{8} \right)^2 A_4 + \dots \right] \right\} \right] \quad (1) \\
 & + \frac{R-a'}{R} \left\{ \frac{b}{R} \left[ \left( \frac{1}{2} \right)^2 A_1 + \frac{1}{3} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \right)^2 A_2 + \frac{1}{5} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \right)^2 A_3 + \frac{1}{7} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cdot \frac{7}{8} \right)^2 A_4 + \dots \right] \right. \\
 & \left. + \frac{1}{2} \cdot \frac{b^3}{3R^3} \left[ \frac{1}{3} \left( \frac{3}{4} \right)^2 A_2 + \frac{1}{5} \left( \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \right)^2 A_3 + \frac{1}{7} \left( \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cdot \frac{7}{8} \right)^2 A_4 + \dots \right] \right. \\
 & \left. + \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{b^5}{5R^5} \left[ \frac{1}{5} \left( \frac{5}{6} \right)^2 A_3 + \frac{1}{7} \left( \frac{5}{6} \cdot \frac{7}{8} \right)^2 A_4 + \dots \right] \right\} \\
 \\
 & S'_a = 2R \times \left[ \left( \text{arc. sen } \frac{b}{R} \right) \left\{ 1 - \left[ \left( \frac{1}{2} \cos \theta \right)^2 + \frac{1}{3} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cos^2 \theta \right)^2 + \frac{1}{5} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cos^3 \theta \right)^2 + \dots + \frac{1}{2m-1} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} \cos^m \theta \right)^2 \right] \right\} \right] \quad (IV) \\
 & - (r-a) \times \left\{ \frac{b}{R} \left[ \left( \frac{1}{2} \cos \theta \right)^2 + \frac{1}{3} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cos^2 \theta \right)^2 + \frac{1}{5} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cos^3 \theta \right)^2 + \dots + \frac{1}{2m-1} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} \cos^m \theta \right)^2 \right] \right. \\
 & + \frac{1}{2} \cdot \frac{b^3}{3R^3} \left[ \frac{1}{3} \left( \frac{3}{4} \cos^2 \theta \right)^2 + \frac{1}{5} \left( \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cos^3 \theta \right)^2 + \dots + \frac{1}{2m-1} \left( \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} \cos^m \theta \right)^2 \right] \\
 & + \frac{R-a'}{R} \left\{ \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{b^5}{5R^5} \left[ \frac{1}{5} \left( \frac{5}{6} \cos^3 \theta \right)^2 + \dots + \frac{1}{2m-1} \left( \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} \cos^m \theta \right)^2 \right] \right\} \\
 & \left. + \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-3}{2m-2} \cdot \frac{b^{2m-1}}{(2m-1)R^{2m-1}} \left[ \frac{1}{2m-1} \left( \frac{2m-1}{2m} \cos^m \theta \right)^2 \right] \right\}
 \end{aligned}$$

sendo

$$\begin{aligned}
 A_1 &= \frac{R^2}{r^2} + \cos^2 \theta; & A_2 &= \frac{R^4}{r^4} + \cos^4 \theta - 2 \frac{R^2}{r^2} \cos^2 \theta; & A_3 &= \frac{R^6}{r^6} + \cos^6 \theta - \left( \frac{R^4}{r^4} \cos^2 \theta + \frac{R^2}{r^2} \cos^4 \theta \right); \\
 A_4 &= \frac{R^8}{r^8} + \cos^8 \theta - \frac{4}{5} \left( \frac{R^6}{r^6} \cos^2 \theta + \frac{R^2}{r^2} \cos^6 \theta \right) - \frac{2}{5} \cdot \frac{R^4}{r^4} \cos^4 \theta; \text{ etc.}
 \end{aligned}$$

A superficie do triangulo curvo  $S'_a'$  obter-se-ha pela formula (IV) trocando os logares de  $R$  e  $r$  e os de  $a$  e  $a'$ .  
No caso de ser  $\frac{R}{r} = \cos \theta$  a formula (IV) transforma-se em

$$\begin{aligned}
 & r \left[ \frac{1}{2} \cdot \frac{b(R-a')}{R^2} \cdot \cos^2 \theta + \left( 1 - \frac{1}{2} \cos^2 \theta \right) \text{arc. sen } \frac{b}{R} \right] \quad (2) \\
 & S'_a = 2R \times \left\{ \left( \text{arc. sen } \frac{b}{R} \right) \left\{ 1 - \left[ \left( \frac{1}{2} \cos \theta \right)^2 + \frac{1}{3} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \cos^2 \theta \right)^2 + \frac{1}{5} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cos^3 \theta \right)^2 + \dots + \frac{1}{2m-1} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} \cos^m \theta \right)^2 \right] \right\} \right. \\
 & \left. + \frac{b}{R} \left[ \left( \frac{1}{2} \cos \theta \right)^2 + \frac{1}{3} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \cos^2 \theta \right)^2 + \frac{1}{5} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cos^3 \theta \right)^2 + \dots + \frac{1}{2m-1} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} \cos^m \theta \right)^2 \right] \right. \\
 & \left. + \frac{1}{2} \cdot \frac{b^3}{3R^3} \left[ \frac{1}{3} \left( \frac{3}{4} \cdot \cos^2 \theta \right)^2 + \frac{1}{5} \left( \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cos^3 \theta \right)^2 + \dots + \frac{1}{2m-1} \left( \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} \cos^m \theta \right)^2 \right] \right. \\
 & \left. + \frac{R-a'}{R} \left\{ \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{b^5}{5R^5} \left[ \frac{1}{5} \left( \frac{5}{6} \cdot \cos^3 \theta \right)^2 + \dots + \frac{1}{2m-1} \left( \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} \cos^m \theta \right)^2 \right] \right\} \right. \\
 & \left. + \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-3}{2m-2} \cdot \frac{b^{2m-1}}{(2m-1)R^{2m-1}} \left[ \frac{1}{2m-1} \left( \frac{2m-1}{2m} \cos^m \theta \right)^2 \right] \right\} \quad (V)
 \end{aligned}$$

e a superficie do triangulo  $S'_a'$ , quando for  $\frac{r}{R} = \cos \theta$ , obter-se-ha pela formula (V) trocando os logares de  $R$  e  $r$ , e os de  $a$  e  $a'$

A superficie total do barrete de clerigo para quaesquer relações entre  $r$ ,  $R$  e  $\cos \theta$  será

$$B'_s = 2(S'_a + S'_a')$$

**ABOBADA DE ARESTA**

A superficie da abobada de aresta  igual  somma das superficies dos cylindros que a formam menos a do barrete de clerigo por elles formado. Quando os cylindros se cortarem orthogonalmente (fig. 9), se for  $C_a$  a superficie do cylindro cuja base  a ogiva  $aba_1$  e o comprimento  $2a'$ , e  $C'_a$  a superficie do cylindro cuja base  a ogiva  $a'ba'_1$  e o comprimento  $2a$ , teremos

$$C_a = 2 \int_{z=0}^{z=b} ds \times 2a' \qquad C'_a = 2 \int_{z=0}^{z=b} ds_1 \times 2a$$

(1) Vide nota 40.<sup>a</sup>  
(2) Vide nota 41.<sup>a</sup>

e em virtude dos valores (3) e (4)

$$C_a = 4 a' r \int_0^b \frac{dz}{\sqrt{r^2 - z^2}}$$

$$C_{a'} = 4 a R \int_0^b \frac{dz}{\sqrt{R^2 - z^2}}$$

ou

$$C_a = 4 a' r \operatorname{arc. sen.} \frac{b}{r} \tag{VI}$$

$$C_{a'} = 4 a R \operatorname{arc. sen.} \frac{b}{R} \tag{VII}$$

e a superficie total da abobada de aresta, sendo  $B_1$  a do barrete de clerigo que lhe corresponde, será

$$A_1 = C_a + C_{a'} - B_1$$

Quando os cylindros se cortarem obliquamente sob o angulo agudo  $\theta$  (fig. 10), a superficie de cada cylindro é igual ao producto da geratriz pela secção recta, e assim se for  $C'_a$  a superficie do que tem a geratriz  $2a'$  e a secção recta  $\alpha b \alpha_1$ , e  $C'_{a'}$  a do que tem a geratriz  $2a$  e a secção recta  $\alpha' b \alpha'_1$ , será

$$C'_a = 2 \int_{z=0}^{z=b} ds' \times 2a' \qquad C'_{a'} = 2 \int_{z=0}^{z=b} ds'_1 \times 2a$$

e em virtude dos valores (9) e (10)

$$C'_a = 4 a' \int_0^b dz \sqrt{\frac{r^2 - z^2 \cos^2 \theta}{r^2 - z^2}}$$

$$C'_{a'} = 4 a \int_0^b dz \sqrt{\frac{R^2 - z^2 \cos^2 \theta}{R^2 - z^2}}$$

ou

$$C'_a = 4 a' r \times \left[ \left( \operatorname{arc. sen.} \frac{b}{r} \right) \left\{ 1 - \left[ \left( \frac{1}{2} \cos \theta \right)^2 + \frac{1}{3} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cos^2 \theta \right)^2 + \frac{1}{5} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cos^3 \theta \right)^2 + \dots + \frac{1}{2m-1} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} \cos^m \theta \right)^2 \right] \right\} \right. \tag{VIII}$$

$$+ \frac{r-a}{r} \times \left\{ \frac{b}{r} \left[ \left( \frac{1}{2} \cos \theta \right)^2 + \frac{1}{3} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cos^2 \theta \right)^2 + \frac{1}{5} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cos^3 \theta \right)^2 + \dots + \frac{1}{2m-1} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} \cos^m \theta \right)^2 \right] \right. \tag{VIII}$$

$$+ \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{b^5}{5 r^5} \left[ \left( \frac{5}{6} \cos^3 \theta \right)^2 + \dots + \frac{1}{2m-1} \left( \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} \cos^m \theta \right)^2 \right] \right. \tag{VIII}$$

$$+ \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-3}{2m-2} \cdot \frac{b^{2m-1}}{(2m-1) r^{2m-1}} \left[ \frac{1}{2m-1} \left( \frac{2m-1}{2m} \cos^m \theta \right)^2 \right] \left. \right\} \tag{VIII}$$

e para obter o valor de  $C'_{a'}$  bastará na formula (VIII) trocarmos os logares de  $a$  e  $a'$ , pondo  $R$  em lugar de  $r$ .  
A superficie total da abobada de aresta, se for  $B'_1$  a do barrete de clerigo correspondente, será

$$A'_1 = C'_a + C'_{a'} - B'_1$$

(1) Fazendo  $z = r \operatorname{sen} \varphi$  resultará

$$4 a' \int dz \sqrt{\frac{r^2 - z^2 \cos^2 \theta}{r^2 - z^2}} = 4 a' r \int d\varphi \sqrt{1 - \cos^2 \theta \operatorname{sen}^2 \varphi}$$

expressão que se integrará como na nota 10.<sup>a</sup>

Como  $z = r \operatorname{sen} \varphi$ , para  $z = 0$  é  $\varphi = 0$ , e  $\operatorname{sen} \varphi = 0$ ; e para  $z = b$  é  $\operatorname{sen} \varphi = \frac{b}{r}$ ,  $\varphi = \operatorname{arc. sen.} \frac{b}{r}$ , e  $\cos \varphi = \frac{\sqrt{r^2 - b^2}}{r} = \frac{r-a}{r}$

PARTE II

CAPACIDADE DAS ABOBADAS

ABOBADA DE BARRETE DE CLERIGO

Quando os cylindros se cortam orthogonalmente (fig. 9), pelo emprego de planos secantes paralelos ao das impostas e infinitamente proximos entre si ficará a abobada dividida em parallelipipedos infinitamente pequenos e de base rectangular.

Para um dado valor de  $z$  a intersecção do plano secante será o rectangulo

$$m n p q = m q \times m n$$

e como

$$m q = m' q' = 2 x \quad m n = p' q'' = 2 y$$

a capacidade do barrete de clerigo, em virtude dos valores (1) e (2), será

$$B_c = 4 \int_0^b \left[ a - r + \sqrt{r^2 - z^2} \right] \left[ a' - R + \sqrt{R^2 - z^2} \right] dz \tag{11}$$

ou 
$$B_c = 4 \int_0^b \left[ (r - a) (R - a') - (r - a) \sqrt{R^2 - z^2} - (R - a') \sqrt{r^2 - z^2} + r R \sqrt{1 - \frac{z^2}{r^2}} \sqrt{1 - \frac{z^2}{R^2}} \right] dz$$

e por consequencia

$$B_c = 4 \left\{ r R b \left( 1 - \frac{1}{2} \cdot \frac{b^2}{3} \left( \frac{1}{R^2} + \frac{1}{r^2} \right) - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{b^4}{5} \left( \frac{1}{R^4} + \frac{1}{r^4} - \frac{2}{R^2 r^2} \right) - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{3}{6} \cdot \frac{b^6}{7} \left[ \left( \frac{1}{R^6} + \frac{1}{r^6} \right) - \left( \frac{1}{R^4 r^2} + \frac{1}{R^2 r^4} \right) \right] \right. \right. \tag{1}$$

$$\left. \left. - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{3}{6} \cdot \frac{5}{8} \cdot \frac{b^8}{9} \left[ \left( \frac{1}{R^8} + \frac{1}{r^8} \right) - \frac{4}{5} \left( \frac{1}{R^6 r^2} + \frac{1}{R^2 r^6} \right) - \frac{2}{5} \cdot \frac{1}{R^4 r^4} \right] - \dots \dots \dots \right. \right.$$

$$\left. - \left[ \frac{(r - a) R^2}{2} \times \text{arc. sen } \frac{b}{R} + \frac{(R - a') r^2}{2} \times \text{arc. sen } \frac{b}{r} \right] \right\}$$

No caso das ogivas serem iguaes, ou  $R = r, a' = a$ , para cada valor de  $z$  será  $x = y$ , e então a igualdade (11) transformar-se-ha em

$$B_c = 4 \int_0^b \left[ a - r + \sqrt{r^2 - z^2} \right]^2 dz \tag{12}$$

ou

$$B_c = 4 \int_0^b \left[ (r - a)^2 + r^2 - z^2 - 2 (r - a) \sqrt{r^2 - z^2} \right] dz$$

e por consequencia

$$B_c = 4 \left[ r^2 b - \frac{b^3}{3} - r^2 (r - a) \text{arc. sen } \frac{b}{r} \right] \tag{12}$$

No caso dos cylindros se cortarem obliquamente sob o angulo agudo  $\theta$  (fig. 10), pelo emprego dos planos secantes paralelos ao das impostas e infinitamente proximos entre si, ficará ella dividida em parallelipipedos infinitamente pequenos cujas bases serão parallelogrammos.

Para um determinado valor de  $z$  a base do parallelipedo elementar será

$$m n p q = m q \times n r = m q \times m n \times \text{sen } \theta$$

e como

$$m q = m' q' = 2 x \quad m n = p' q'' = 2 y$$

será a capacidade do barrete de clerigo, em virtude das igualdades (3) e (6),

$$B'_c = 4 \text{sen } \theta \int_0^b \left[ a - r + \sqrt{r^2 - z^2} \right] \left[ a' - R + \sqrt{R^2 - z^2} \right] dz \tag{13}$$

(1) Vide nota 12.<sup>a</sup>  
 (2) Vide a mesma nota.



e comparando a igualdade (13) com a (11) resultará

$$B'_c = 4 \operatorname{sen} \theta \left\{ r R b \left[ 1 - \frac{1}{2} \cdot \frac{b^2}{3} \left( \frac{1}{R^2} + \frac{1}{r^2} \right) - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{b^4}{5} \left( \frac{1}{R^4} + \frac{1}{r^4} - \frac{2}{R^2 r^2} \right) - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{3}{6} \cdot \frac{b^6}{7} \left[ \left( \frac{1}{R^6} + \frac{1}{r^6} \right) - \left( \frac{1}{R^4 r^2} + \frac{1}{R^2 r^4} \right) \right] \right. \right. \\ \left. \left. - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{3}{6} \cdot \frac{5}{8} \cdot \frac{b^8}{9} \left[ \left( \frac{1}{R^8} + \frac{1}{r^8} \right) - \frac{4}{5} \left( \frac{1}{R^6 r^2} + \frac{1}{R^2 r^6} \right) - \frac{2}{5} \cdot \frac{1}{R^4 r^4} \right] - \dots \dots \dots \right. \right. \\ \left. \left. - \left[ \frac{(r-a) R^2}{2} \times \operatorname{arc. sen} \frac{b}{R} + \frac{(R-a') r^2}{2} \times \operatorname{arc. sen} \frac{b}{r} \right] \right\} \quad (III)$$

Quando as ogivas directrizes dos cylindros forem iguaes, ou  $R=r$  e  $a'=a$ , para cada valor de  $z$  será  $x=y$  e a igualdade (13) transforma-se em

$$B'_c = 4 \operatorname{sen} \theta \int_0^b \left[ a - r + \sqrt{r^2 - z^2} \right]^2 dz$$

que pela comparação com a (12) dará

$$B'_c = 4 \operatorname{sen} \theta \left[ r^2 b - \frac{b^3}{3} - r^2 (r-a) \times \operatorname{arc. sen} \frac{b}{r} \right] \quad (IV)$$

### ABOBADA DE ARESTA

A capacidade da abobada de aresta é igual á somma das capacidades dos cylindros que a formam, menos a do barrete de clerigo por elles formado.

Quando os cylindros se cortarem orthogonalmente se for  $C_a$  a capacidade do que tem de comprimento  $2a'$  e por base a superficie da ogiva  $aba_1$ , e  $C_{a'}$  o que tem de comprimento  $2a$  e por base a superficie da ogiva  $a'ba'_1$ , (fig. 9), teremos

$$C_a = 2 a' \int_0^b 2 x dz \quad C_{a'} = 2 a \int_0^b 2 y dz$$

e, em virtude dos valores (1) e (2),

$$C_a = 4 a' \int_0^b \left[ a - r + \sqrt{r^2 - z^2} \right] dz$$

$$C_{a'} = 4 a \int_0^b \left[ a' - R + \sqrt{R^2 - z^2} \right] dz$$

ou

$$C_a = \left[ r^2 \times \operatorname{arc. sen} \frac{b}{r} - (r-a) b \right] \times 2 a' \quad (V)$$

$$C_{a'} = \left[ R^2 \times \operatorname{arc. sen} \frac{b}{R} - (R-a') b \right] \times 2 a \quad (VI)$$

A capacidade da abobada de aresta, sendo  $B_c$  a do barrete de clerigo que lhe corresponde, será

$$A_c = C_a + C_{a'} - B_c$$

Quando os cylindros se cortarem obliquamente sob o angulo agudo  $\theta$  (fig. 10), se representarmos por  $C'_a$  a capacidade do que tem por base a ogiva  $aba_1$  e por geratriz  $2a'$ , tendo portanto a altura  $h=2a'\operatorname{sen}\theta$ , e por  $C'_{a'}$  a capacidade do que tem por base a ogiva  $a'ba'_1$  e por geratriz  $2a$ , sendo a sua altura  $h'=2a\operatorname{sen}\theta$ , será

$$C'_a = 2 a' \operatorname{sen} \theta \int_0^b 2 x dz \quad C'_{a'} = 2 a \operatorname{sen} \theta \int_0^b 2 y dz$$

(1) Vide nota 12.

e, em resultado dos valores (5) e (6),

$$C'_a = 4 a' \operatorname{sen} \theta \int_0^b \left[ a - r + \sqrt{r^2 - z^2} \right] dz$$

$$C'_{a'} = 4 a \operatorname{sen} \theta \int_0^b \left[ a' - R + \sqrt{R^2 - z^2} \right] dz$$

ou

$$C'_a = \left[ r^2 \times \operatorname{arc. sen} \frac{b}{r} - (r - a) b \right] \times 2 a' \operatorname{sen} \theta \tag{VII}$$

$$C'_{a'} = \left[ R^2 \times \operatorname{arc. sen} \frac{b}{R} - (R - a') b \right] \times 2 a \operatorname{sen} \theta \tag{VIII}$$

A capacidade da abobada de aresta, sendo  $B'_c$  a do barrete de clerigo que lhe corresponde, será

$$A'_c = C'_a + C'_{a'} - B'$$

## CAPITULO V

### ABOBADA DE TORRE CIRCULAR

A abobada de torre circular (fig. 44) é formada pelo concurso de um tóro e um conoide. O tóro é gerado pela revolução do semi-circulo  $B'C'b'$  que, levantado no plano vertical  $B'O$ , gira em roda da vertical  $O$ . O conoide é gerado por uma recta que se conserva sempre horizontal, tendo por uma das directrizes a vertical  $O$ , e a segunda directriz, se forem  $FO$  e  $GO$  os planos verticaes tangentes ao conoide, os quaes se cortam sob o angulo  $\theta$ , determina-se pelo modo seguinte: o arco  $AoD$ , descripto do ponto  $O$  como centro e com o raio  $R$  igual á distancia do centro da geratriz do tóro á vertical  $O$ , rectifica-se em  $aod$ , e sobre esta recta, como eixo maior, descreve-se a semi-ellipse  $A''C''D''$  que tem o semi-eixo vertical  $o''C'' = o'C' = r$  raio da geratriz do tóro; depois, imaginando que o plano  $aod$ , onde esta ellipse existe, se enrola em volta do cylindro recto  $AoD$  de modo que as suas abscissas coincidam com os arcos d'esta circumferencia, e as suas ordenadas com as arestas verticaes do cylindro, a ellipse tornar-se-ha uma linha a dupla curvatura projectada em  $AoD$  e adoptar-se-ha para segunda directriz, ou base do conoide.

Para obter a intersecção do conoide com o tóro cortam-se estas superficies por planos horisontaes. O que passar por  $M'$  do meridiano  $B'C'b'$  cortará o tóro segundo os circulos descriptos com os raios  $OP'$  e  $Op'$ ; depois, procurando na ellipse os pontos  $M''$  e  $N''$ , da mesma altura que  $M'$ , se tomarmos os arcos  $oP$  e  $oQ$  respectivamente iguaes ás abscissas  $o''P''$  e  $o''Q''$ , os pontos  $P$  e  $Q$  serão evidentemente as projecções dos pontos onde a base do conoide é encontrada pelo plano secante horizontal, e, por conseguinte, as intersecções feitas n'esta superficie são as duas rectas projectadas em  $OP$  e  $OQ$ . Ora, estas rectas encontram as duas intersecções circulares, feitas no tóro, nos pontos  $M, m, N$  e  $n$  que pertencem á intersecção das duas superficies.

## PARTE I

### SUPERFICIE DAS ABOBADAS

#### ABOBADA DE BARRETE DE CLERIGO

O arco  $\widehat{AD}$  que, com o raio unidade, corresponde ao angulo  $\theta^\circ$  formado pelos planos verticaes  $FO$  e  $GO$  é  $\widehat{\theta} = \frac{\pi \theta}{180}$ , e o arco  $\widehat{AD}$  será

$$\widehat{AD} = R \times \widehat{\theta} = \frac{\pi \theta}{180} R$$

mas como  $A''D'' = ad = \widehat{AD}$ , e  $o''A'' = o''D'' = \frac{A''D''}{2}$ , se referirmos a ellipse  $A''C''D''$  aos eixos  $o''x$  e  $o''z$  a sua equação será

$$\left(\frac{\pi \theta R}{360}\right)^2 z^2 + r^2 x^2 = \left(\frac{\pi \theta R}{360}\right)^2 r^2 \quad (1)$$

d'onde se tira

$$x = \frac{\pi \theta R}{360r} \sqrt{r^2 - z^2} \quad (2)$$

e se for  $ds$  o arco elementar d'esta curva, como é  $ds = dz \sqrt{\left(\frac{dx}{dz}\right)^2 + 1}$ , pela substituição de  $\left(\frac{dx}{dz}\right)$  tirado da igualdade (2) resultará

$$ds = \frac{dz}{2} \sqrt{\frac{\left(\frac{\pi \theta R}{180r}\right)^2 - 4}{r^2 - z^2} z^2 + 4r^2} \quad (3)$$

O circulo  $B' C' b'$  referido aos eixos  $o' y$  e  $o' z$  terá para equação

$$y^2 + z^2 = r^2$$

d'onde se tira

$$y = \sqrt{r^2 - z^2} \quad (4)$$

e se  $ds_1$  for o seu arco elementar, como  $ds_1 = dz \sqrt{\left(\frac{dy}{dz}\right)^2 + 1}$ , pela substituição de  $\left(\frac{dy}{dz}\right)$  tirado da igualdade (4) resulta

$$ds_1 = \frac{r dz}{\sqrt{r^2 - z^2}} \quad (5)$$

Cortando a abobada por planos horisontaes infinitamente proximos entre si, os triangulos curvos pertencentes á superficie do tóro, e que se projectam em  $FoG$  e  $fog$ , ficarão divididos em porções cylindricas infinitamente pequenas, cujas bases são os arcos de circulo segundo os quaes o tóro é interceptado e as alturas são os elementos  $ds_1$  da semi-circumferencia  $B' C' b'$ . Os triangulos curvos pertencentes á superficie do conoide, e que se projectam em  $Fof$  e  $Gog$ , ficarão divididos em trapezios infinitamente pequenos para cada um dos quaes a linha tirada a igual distancia dos lados parallellos é o elemento  $ds$  da directriz do conoide que se projecta em  $AoD$ , arco evidentemente igual ao elemento  $ds$  da ellipse  $A' C' D'$ , e n'estes trapezios as alturas serão iguaes ás intersecções feitas no conoide pelos planos secantes.

O plano secante que passa á altura  $z$  acima do das impostas cortará o tóro segundo os arcos  $\widehat{MN}$  e  $\widehat{mn}$ , e o conoide segundo as rectas  $Mm$  e  $Nn$ . Os raios d'aquelles arcos são

$$R_1 = OM = Oo + o'P' = R + y \quad R_2 = Om = Oo - o'p' = R - y$$

e em virtude da igualdade (4)

$$R_1 = R + \sqrt{r^2 - z^2} \quad (6)$$

$$R_2 = R - \sqrt{r^2 - z^2} \quad (7)$$

Para determinar os arcos  $\widehat{MN}$  e  $\widehat{mn}$  temos as proporções

$$Oo : OM :: \widehat{PQ} : \widehat{MN} \quad Oo : Om :: \widehat{PQ} : \widehat{mn}$$

e como  $\widehat{PQ} = P'Q' = 2x$

$$R : R_1 :: 2x : \widehat{MN} \quad R : R_2 :: 2x : \widehat{mn}$$

o que, pela substituição dos valores (2), (6) e (7), dá

$$\widehat{MN} = \frac{\pi \theta}{180r} (R + \sqrt{r^2 - z^2}) \sqrt{r^2 - z^2} \quad (8)$$

$$\widehat{mn} = \frac{\pi \theta}{180r} (R - \sqrt{r^2 - z^2}) \sqrt{r^2 - z^2} \quad (9)$$

As areas dos elementos de superficie cylindrica que se projectam em  $FGMN$  e  $fgmn$  são

$$FGMN = \widehat{MN} \times ds_1 \quad fgmn = \widehat{mn} \times ds_1$$

e pondo na primeira d'estas igualdades os valores (5) e (8), e na segunda os valores (5) e (9), resultará

$$FoG = \frac{\pi \theta}{180r} \int_0^r (R + \sqrt{r^2 - z^2}) \sqrt{r^2 - z^2} \times \frac{r dz}{\sqrt{r^2 - z^2}} = \frac{\pi \theta}{180} \int_0^r (R + \sqrt{r^2 - z^2}) dz$$

$$fog = \frac{\pi \theta}{180r} \int_0^r (R - \sqrt{r^2 - z^2}) \sqrt{r^2 - z^2} \times \frac{r dz}{\sqrt{r^2 - z^2}} = \frac{\pi \theta}{180} \int_0^r (R - \sqrt{r^2 - z^2}) dz$$

ou

$$FoG = \frac{\pi \theta}{180} \left( Rr + \frac{\pi}{4} r^2 \right) \quad (I)$$

$$fog = \frac{\pi \theta}{180} \left( Rr - \frac{\pi}{4} r^2 \right) \quad (II)$$

(1) Conforme a nota 12.<sup>a</sup> será

$$\int dz \sqrt{r^2 - z^2} = \frac{r^2}{2} \times \text{arc. sen } \frac{z}{r} = \frac{r^2}{2} \times \frac{\pi}{2}$$

As areas dos trapezios elementares que se projectam em  $GMmg$  e  $FNnf$  são

$$GMmg = Mm \times ds \quad FNnf = Nn \times ds$$

mas como  $Mm = Nn = P'p' = 2y$ , pondo n'estas duas igualdades os valores (3) e (4) virá

$$Fof = Gog = \int_0^r 2\sqrt{r^2 - z^2} \times \frac{dz}{2} \sqrt{\frac{\left(\frac{\pi\theta R}{180r}\right)^2 - 4}{r^2 - z^2} z^2 + 4r^2} = \int_0^r dz \sqrt{\left[\left(\frac{\pi\theta R}{180r}\right)^2 - 4\right] z^2 + 4r^2} \quad (10)$$

ou

$$Fof = Gog = \frac{\pi\theta Rr}{360} + \frac{360r^3}{\sqrt{(\pi\theta R)^2 - (360r)^2}} \times \frac{\lg. \frac{\pi\theta R + \sqrt{(\pi\theta R)^2 + (360r)^2}}{360r}}{0,4342945} \quad (11)$$

A formula (III) deixará de ser applicavel quando for  $\pi\theta R < 360r$ , mas então podemos dar a igualdade (10) a seguinte fórma

$$Fof = Gog = \int_0^r dz \sqrt{4r^2 - \left[4 - \left(\frac{\pi\theta R}{180r}\right)^2\right] z^2} \quad (11)$$

d'onde resulta

$$Fof = Gog = \frac{\pi\theta Rr}{360} + \frac{360r^3}{\sqrt{(360r)^2 - (\pi\theta R)^2}} \times \text{arc. sen.} \frac{\sqrt{(360r)^2 - (\pi\theta R)^2}}{360r} \quad (12)$$

Finalmente, quando for  $\pi\theta R = 360r$  as formulas (III) e (IV) tornam-se indeterminadas, mas das igualdades (10) e (11) tira-se

$$Fof = Gog = \int_0^r dz \sqrt{4r^2}$$

ou

$$Fof = Gog = 2r^2 \quad (13)$$

A superficie total do barrete de clerigo é igual á somma das superficies dos triangulos curvos  $FoG$ ,  $fog$ ,  $Fof$  e  $Gog$ , e então, quando for  $\pi\theta R > 360r$ , tira-se das formulas (I), (II) e (III)

$$B_s = \frac{\pi\theta Rr}{60} + \frac{720r^3}{\sqrt{(\pi\theta R)^2 - (360r)^2}} \times \frac{\lg. \frac{\pi\theta R + \sqrt{(\pi\theta R)^2 - (360r)^2}}{360r}}{0,4342945} \quad (14)$$

Quando for  $\pi\theta R < 360r$ , tira-se das formulas (I), (II) e (IV)

$$B_s = \frac{\pi\theta Rr}{60} + \frac{720r^3}{\sqrt{(360r)^2 - (\pi\theta R)^2}} \times \text{arc. sen.} \frac{\sqrt{(360r)^2 - (\pi\theta R)^2}}{360r} \quad (15)$$

e finalmente, no caso de ser  $\pi\theta R = 360r$ , as formulas (I), (II) e (V) dão

$$B_s = \frac{\pi\theta Rr}{90} + 4r^2 \quad (16)$$

#### ABOBADA DE ARESTA

A superficie da abobada de aresta de torre circular é igual á somma da superficie do sector de conoide limitado pelos cylindros verticaes tangentes ao tóro interior e exteriormente, com a do sector de tóro limitado pelos planos verticaes tangentes ao conoide, menos a do barrete de clerigo correspondente.

O plano secante que passa á altura  $z$  acima do das impostas corta o sector de tóro segundo os arcos  $\widehat{M_1 N_1}$  e  $\widehat{m_1 n_1}$ , cujos raios são  $R_1$  e  $R_2$ , sendo aquelles arcos

$$\widehat{M_1 N_1} = R_1 \times \widehat{\theta} = \frac{\pi\theta}{180} \cdot R_1 \quad \widehat{m_1 n_1} = R_2 \times \widehat{\theta} = \frac{\pi\theta}{180} \cdot R_2$$

(1) Vidè nota 13.<sup>a</sup>

(2) Vidè nota 14.<sup>a</sup>

e em virtude das igualdades (6) e (7)

$$\widehat{M_1 N_1} = \frac{\pi \theta}{180} \left( R + \sqrt{r^2 - z^2} \right) \quad (12)$$

$$\widehat{m_1 n_1} = \frac{\pi \theta}{180} \left( R - \sqrt{r^2 - z^2} \right) \quad (13)$$

As porções de superfície de tóro projectadas em  $FGM_1N_1$  e  $fgm_1n_1$ , são

$$FGM_1N_1 = \widehat{M_1 N_1} \times d s_1 \quad fgm_1n_1 = \widehat{m_1 n_1} \times d s_1$$

sendo portanto o sector do toro

$$T = \int_{z=0}^{z=r} (\widehat{M_1 N_1} + \widehat{m_1 n_1}) d s_1$$

e pela substituição dos valores (5), (12) e (13)

$$T = \frac{2 \pi \theta R r}{180} \int_0^r \frac{d z}{\sqrt{r^2 - z^2}} = \frac{2 \pi \theta R r}{180} \times \text{arc. sen } \frac{z}{r}$$

ou

$$T = \frac{\pi^2 \theta R r}{180} \quad (VI)$$

O plano secante que passa á altura  $z$  acima do das impostas corta o sector do conoide segundo as rectas  $M_2 m_2$  e  $N_2 n_2$  iguaes a  $B' b'$  ou  $2r$ , e as porções da superfície do conoide projectadas em  $GM_2 m_2 g$  e  $FN_2 n_2 f$ , são

$$GM_2 m_2 g = M_2 m_2 \times d s \quad FN_2 n_2 f = N_2 n_2 \times d s$$

sendo portanto o sector do conoide

$$C = \int_{z=0}^{z=r} (M_2 m_2 + N_2 n_2) d s = 2 r \int_{z=0}^{z=r} d s$$

Ora o integral é evidentemente o desenvolvimento de um quadrante da ellipse  $A'' C' D''$ , e então, quando for  $\pi \theta R > 360 r$ , se fizermos  $\frac{\sqrt{(\pi \theta R)^2 - (360 r)^2}}{\pi \theta R} = e$ , será

$$C = \frac{\pi^2 \theta R r}{180} \left[ 1 - \left( \frac{1}{2} e \right)^2 - \frac{1}{3} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot e^2 \right)^2 - \frac{1}{5} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} e^3 \right)^2 - \dots - \frac{1}{2m-1} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} e^m \right)^2 \right] \quad (VII)$$

Quando for  $\pi \theta R < 360 r$ , se fizermos  $\frac{\sqrt{(360 r)^2 - (\pi \theta R)^2}}{360 r} = e$ , será

$$C = 2 \pi r^2 \left[ 1 - \left( \frac{1}{2} e \right)^2 - \frac{1}{3} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} e^2 \right)^2 - \frac{1}{5} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} e^3 \right)^2 - \dots - \frac{1}{2m-1} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} e^m \right)^2 \right] \quad (VIII)$$

Finalmente, no caso de ser  $\pi \theta R = 360 r$ , das formulas (VII) ou (VIII) tira-se

$$C = 2 \pi r^2 \quad (IX)$$

A superfície total da abobada de aresta, sendo  $B_s$  a do barrete de clerigo que lhe corresponde, é

$$A_s = T + C - B_s$$

expressão que toma diversas fórmulas segundo as relações entre  $R$ ,  $r$  e  $\theta$ .

(1) Vide nota (2) a pag. 6.

## PARTE II

## CAPACIDADE DAS ABOBADAS

## ABOBADA DE BARRETE DE CLERIGO

Cortando-se a abobada por planos paralelos ao das impostas e infinitamente proximos entre si, ficará ella dividida em sectores de corôa cylindrica infinitamente pequenos, tendo cada um a altura  $dz$  e para base o trapezio circular que resulta da intersecção feita na abobada pelo plano secante. Assim, para o plano que passa á altura  $z$  acima do das impostas, o trapezio circular, base do sector de corôa cylindrica, é

$$MNnm = \frac{1}{2} (\widehat{MN} \times R_1 - \widehat{mn} \times R_2)$$

e a capacidade do barrete de clerigo será

$$B_c = \frac{1}{2} \int_0^r (\widehat{MN} \times R_1 - \widehat{mn} \times R_2) dz$$

e em virtude das igualdades (6), (7), (8) e (9)

$$B_c = \frac{1}{2} \cdot \frac{\pi \theta}{180 r} \int_0^r \left[ (R + \sqrt{r^2 - z^2})^2 - (R - \sqrt{r^2 - z^2})^2 \right] dz \sqrt{r^2 - z^2} = \frac{\pi \theta R}{90 r} \int_0^r (r^2 - z^2) dz$$

ou

$$B_c = \frac{\pi \theta R r^2}{135} \quad (I)$$

## ABOBADA DE ARESTA

A capacidade da abobada de aresta é igual á do sector de conoide limitado pelos cylindros verticaes tangentes ao tóro interior e exteriormente, mais a do sector de tóro limitado pelos planos verticaes tangentes ao conoide, menos a do barrete de clerigo correspondente.

O plano secante que passa á altura  $z$  acima do das impostas corta o sector de tóro segundo o trapezio circular

$$M_1 N_1 n_1 m_1 = \frac{1}{2} (\widehat{M_1 N_1} \times R_1 - \widehat{m_1 n_1} \times R_2)$$

e a capacidade do sector será

$$T = \frac{1}{2} \int_0^r (\widehat{M_1 N_1} \times R_1 - \widehat{m_1 n_1} \times R_2) dz$$

que, pela substituição dos valores (6), (7), (12) e (13), dá

$$T = \frac{1}{2} \cdot \frac{\pi \theta}{180} \int_0^r \left[ (R + \sqrt{r^2 - z^2})^2 - (R - \sqrt{r^2 - z^2})^2 \right] dz = \frac{\pi \theta R}{90} \int_0^r dz \sqrt{r^2 - z^2}$$

ou

$$T = \frac{\pi^2 \theta R r^2}{360} \quad (II)$$

O plano que passa á altura  $z$  acima do das impostas corta o sector de conoide segundo o trapezio circular

$$M_2 N_2 n_2 m_2 = \frac{1}{2} \left[ \widehat{M_2 N_2} (R + r) - \widehat{m_2 n_2} (R - r) \right]$$

e a capacidade do sector será

$$C = \frac{1}{2} \int_0^r \left[ \widehat{M_2 N_2} (R + r) - \widehat{m_2 n_2} (R - r) \right] dz$$

(1) Vidé nota (1) a pag. 36.

Os arcos  $\widehat{M_2 N_2}$  e  $\widehat{m_2 n_2}$  são dados pelas proporções

$$O o : o M_2 :: \widehat{P Q} : \widehat{M_2 N_2} \quad O o : O m_2 :: \widehat{P Q} : \widehat{m_2 n_2}$$

ou

$$R : R + r :: 2x : \widehat{M_2 N_2} \quad R : R - r :: 2x : \widehat{m_2 n_2}$$

o que, pela substituição do valor (2), dá

$$\widehat{M_2 N_2} = \frac{\pi \theta}{180r} (R + r) \sqrt{r^2 - z^2}$$

$$\widehat{m_2 n_2} = \frac{\pi \theta}{180r} (R - r) \sqrt{r^2 - z^2}$$

e por consequencia

$$C = \frac{1}{2} \cdot \frac{\pi \theta}{180r} \int_0^r [(R + r)^2 - (R - r)^2] dz \sqrt{r^2 - z^2} = \frac{\pi \theta R}{90} \int_0^r dz \sqrt{r^2 - z^2}$$

ou

$$C = \frac{\pi^2 \theta R r^2}{360} \quad (1) \quad (III)$$

A capacidade total da abobada de aresta, sendo  $B_c$  a do barrete de clérigo correspondente, será

$$A_c = T + C - B_c = 2 \times \frac{\pi^2 \theta R r^2}{360} - \frac{\pi \theta R r^2}{135}$$

ou

$$A_c = \pi \theta R r^2 \left( \frac{\pi}{180} - \frac{1}{135} \right)$$

(1) Vidè nota (1) a pag. 36.



## NOTAS

### NOTA 1.<sup>a</sup>

Para determinar o valor de  $\int_0^b dz \sqrt{\left(\frac{a^2 - b^2}{b^4}\right) z^2 + 1}$ , façamos  $\frac{a^2 - b^2}{b^4} = m$

Ora 
$$\int dz \sqrt{m z^2 + 1} = z \sqrt{m z^2 + 1} - \int \frac{m z^2 dz}{\sqrt{m z^2 + 1}} = z \sqrt{m z^2 + 1} - \int \frac{(m z^2 + 1 - 1) dz}{\sqrt{m z^2 + 1}}$$

e portanto 
$$\int dz \sqrt{m z^2 + 1} = \frac{z \sqrt{m z^2 + 1}}{2} + \frac{1}{2} \int \frac{dz}{\sqrt{m z^2 + 1}}$$

mas como 
$$\int \frac{dz}{\sqrt{m z^2 + 1}} = \sqrt{\frac{1}{m}} \times \text{lg.} \left( z \sqrt{m} + \sqrt{m z^2 + 1} \right)$$

será 
$$\int dz \sqrt{m z^2 + 1} = \frac{z \sqrt{m z^2 + 1}}{2} + \frac{1}{2} \sqrt{\frac{1}{m}} \times \text{lg.} \left( z \sqrt{m} + \sqrt{m z^2 + 1} \right)$$

ou 
$$\int_0^b dz \sqrt{m z^2 + 1} = \frac{b \sqrt{m b^2 + 1}}{2} + \frac{1}{2} \sqrt{\frac{1}{m}} \times \text{lg.} \left( b \sqrt{m} + \sqrt{m b^2 + 1} \right)$$

e pondo em lugar de  $m$  o seu valor

$$\int_0^b dz \sqrt{\left(\frac{a^2 - b^2}{b^4}\right) z^2 + 1} = \frac{1}{2} \left[ a + b \sqrt{\frac{b^2}{a^2 - b^2}} \times \text{lg.} \left( \frac{a}{b} + \sqrt{\frac{a^2 - b^2}{b^2}} \right) \right]$$

O logarithmo que figura no segundo membro é tomado no systema neperiano, mas passar-se-ha para o systema vulgar dividindo-o por  $\text{lg. } e = \text{lg. } 2,718281828 \dots = 0,4342945$ , e então

$$\int_0^b dz \sqrt{\left(\frac{a^2 - b^2}{b^4}\right) z^2 + 1} = \frac{1}{2} \left[ a + b \sqrt{\frac{b^2}{a^2 - b^2}} \times \frac{\text{lg.} \left( \frac{a}{b} + \sqrt{\frac{a^2 - b^2}{b^2}} \right)}{0,4342945} \right]$$

### NOTA 2.<sup>a</sup>

Para determinar o valor de  $\int_0^b dz \sqrt{1 - \left(\frac{b^2 - a^2}{b^4}\right) z^2}$  façamos  $\frac{b^2 - a^2}{b^4} = m$ .

Como 
$$\int dz \sqrt{1 - m z^2} = z \sqrt{1 - m z^2} + \int \frac{m z^2 dz}{\sqrt{1 - m z^2}} = z \sqrt{1 - m z^2} + \int \frac{(m z^2 + 1 - 1) dz}{\sqrt{1 - m z^2}}$$

será 
$$\int dz \sqrt{1 - m z^2} = \frac{z \sqrt{1 - m z^2}}{2} + \frac{1}{2} \int \frac{dz}{\sqrt{1 - m z^2}}$$

e porque

$$\int \frac{dz}{\sqrt{1-mz^2}} = \sqrt{\frac{1}{m}} \times \text{arc. sen. } z\sqrt{m}$$

resulta

$$\int dz \sqrt{1-mz^2} = z \sqrt{1-mz^2} + \frac{1}{2} \sqrt{\frac{1}{m}} \times \text{arc. sen. } z\sqrt{m}$$

ou

$$\int_a^b dz \sqrt{1-mz^2} = \frac{b \sqrt{1-mb^2}}{2} + \frac{1}{2} \sqrt{\frac{1}{m}} \times \text{arc. sen. } b\sqrt{m}$$

e pondo em lugar de  $m$  o seu valor

$$\int_a^b dz \sqrt{1 - \left(\frac{b^2 - a^2}{b^4}\right) z^2} = \frac{1}{2} \left[ a + b \sqrt{\frac{b^2}{b^2 - a^2}} \times \text{arc. sen. } \sqrt{\frac{b^2 - a^2}{b^2}} \right]$$

### NOTA 3.<sup>a</sup>

As raízes do trinómio do segundo grau

$$z^2 - 2(M+b)z + \left(2Mb + b^2 + \frac{M^2 Q^2}{M^2 + Q^2}\right)$$

são

$$\alpha = M + b + \sqrt{\frac{M^4}{M^2 + Q^2}} \quad (1)$$

e

$$\epsilon = M + b - \sqrt{\frac{M^4}{M^2 + Q^2}} \quad (2)$$

evidentemente reaes, positivas e desiguaes.

Como o trinómio equivale á expressão  $(z - \alpha)(z - \epsilon)$ , se, para proceder á integração, fizermos

$$\sqrt{(z - \alpha)(z - \epsilon)} = (z - \alpha)x$$

virá

$$z - \epsilon = (z - \alpha)x^2 \quad (3)$$

d'onde se tira

$$z = \frac{\epsilon - \alpha x^2}{1 - x^2}$$

$$dz = \frac{2x(\epsilon - \alpha)}{(1 - x^2)^2} dx = \frac{2x(\epsilon - \alpha)}{(x^2 - 1)^2} dx$$

$$(z - \alpha)x = \frac{(\epsilon - \alpha)x}{1 - x^2} = -\frac{(\epsilon - \alpha)x}{x^2 - 1}$$

e portanto

$$dz \sqrt{z^2 - 2(M+b)z + \left(2Mb + b^2 + \frac{M^2 Q^2}{M^2 + Q^2}\right)} = -\frac{2(\epsilon - \alpha)^2 x^2}{(x^2 - 1)^3} dx$$

A integração da fracção racional  $\frac{x^2}{(x^2 - 1)^3} = \frac{x^2}{(x - 1)^3(x + 1)^3}$  far-se-ha recorrendo á igualdade

$$\frac{x^2}{(x^2 - 1)^3} = \frac{M}{(x - 1)^3} + \frac{M'}{(x - 1)^2} + \frac{M''}{(x - 1)} + \frac{N}{(x + 1)^3} + \frac{N'}{(x + 1)^2} + \frac{N''}{(x + 1)}$$

da qual resulta, por serem  $M = \frac{2}{16}$ ,  $M' = \frac{1}{16}$ ,  $M'' = -\frac{1}{16}$ ,  $N = -\frac{2}{16}$ ,  $N' = \frac{1}{16}$  e  $N'' = \frac{1}{16}$ ,

$$\frac{x^2}{(x^2 - 1)^3} = \frac{1}{16} \left[ \frac{2}{(x - 1)^3} + \frac{1}{(x - 1)^2} - \frac{1}{(x - 1)} - \frac{2}{(x + 1)^3} + \frac{1}{(x + 1)^2} + \frac{1}{(x + 1)} \right]$$

ou

$$\int \frac{x^2 dx}{(x^2 - 1)^3} = -\frac{1}{16} \left[ \frac{1}{(x - 1)^2} + \frac{1}{(x - 1)} + \lg(x - 1) - \frac{1}{(x + 1)^2} + \frac{1}{(x + 1)} - \lg(x + 1) \right] + \text{const}$$

$$= -\frac{1}{16} \left[ \frac{x}{(x - 1)^2} + \frac{x}{(x + 1)^2} + \lg \frac{x - 1}{x + 1} \right] + \text{const}$$

$$= -\frac{1}{16} \left[ \frac{2x(x^2 + 1)}{(x^2 - 1)^2} + \lg \frac{x - 1}{x + 1} \right] + \text{const}$$

e substituindo os valores de  $x$  e  $x^2$  tirados da igualdade (3)

$$\int -\frac{2(\epsilon - \alpha)^2 x^2}{(x^2 - 1)^3} dx = \frac{(\epsilon - \alpha)^2}{8} \left\{ \frac{2 \times \frac{2z - (\alpha + \epsilon)}{z - \alpha} \sqrt{\frac{z - \epsilon}{z - \alpha}}}{(\epsilon - \alpha)^2} + \lg \frac{\sqrt{\frac{z - \epsilon}{z - \alpha}} - 1}{\sqrt{\frac{z - \epsilon}{z - \alpha}} + 1} \right\} + const.$$

$$= \frac{(\epsilon - \alpha)^2}{8} \left\{ \frac{2 [2z - (\alpha + \epsilon)] \sqrt{(z - \alpha)(z - \epsilon)}}{(\epsilon - \alpha)^2} + \lg \frac{\sqrt{\frac{z - \epsilon}{z - \alpha}} - 1}{\sqrt{\frac{z - \epsilon}{z - \alpha}} + 1} \right\} + const.$$

e fazendo a integração entre os limites  $z=0$  e  $z=b$

$$\int_{z=0}^{z=b} -\frac{2(\epsilon - \alpha)^2 x^2}{(x^2 - 1)^3} dx = \frac{(\epsilon - \alpha)^2}{8} \left\{ \frac{2 [2b - (\alpha + \epsilon)] \sqrt{(b - \alpha)(b - \epsilon)}}{(\epsilon - \alpha)^2} + \lg \frac{\sqrt{\frac{b - \epsilon}{b - \alpha}} - 1}{\sqrt{\frac{b - \epsilon}{b - \alpha}} + 1} - \frac{2(\alpha + \epsilon) \sqrt{\alpha \epsilon}}{(\epsilon - \alpha)^2} - \lg \frac{\sqrt{\frac{\epsilon}{\alpha}} - 1}{\sqrt{\frac{\epsilon}{\alpha}} + 1} \right\}$$

$$= \frac{(\epsilon - \alpha)^2}{8} \left\{ \frac{2 [2b - (\alpha + \epsilon)] \sqrt{(b - \alpha)(b - \epsilon)} + 2(\alpha + \epsilon) \sqrt{\alpha \epsilon}}{(\epsilon - \alpha)^2} + \lg \frac{\left( \sqrt{\frac{b - \epsilon}{b - \alpha}} - 1 \right) \left( \sqrt{\frac{\epsilon}{\alpha}} + 1 \right)}{\left( \sqrt{\frac{b - \epsilon}{b - \alpha}} + 1 \right) \left( \sqrt{\frac{\epsilon}{\alpha}} - 1 \right)} \right\}$$

Se substituirmos os valores (1) e (2) de  $\alpha$  e  $\epsilon$ , attendendo a que na hyperbole a abscissa  $z=0$  corresponde a ordenada  $x=a$ , sendo por isso  $2Mb + b^2 = \frac{a^2 M^2}{N^2}$ ; notando tambem que o logarithmo é neperiano e que para poder tomar-se no systema vulgar é preciso multiplicar-o por  $\frac{1}{0,4342945} = 2,302585$ , como

$$S_a = \frac{2N\sqrt{M^2 + Q^2}}{M^2} \int_0^b dz \sqrt{z^2 - 2(M+b)z + \left( 2Mb + b^2 + \frac{M^2 Q^2}{M^2 + Q^2} \right)}$$

será

$$S_a = \frac{NM^2}{\sqrt{M^2 + Q^2}} \left\{ \frac{(M+b) \sqrt{\frac{a^2 M^2}{N^2} + \frac{M^2 Q^2}{M^2 + Q^2}} - M \sqrt{\frac{M^2 Q^2}{M^2 + Q^2}}}{\frac{M^2}{M^2 + Q^2}} + 2,302585 \times \lg \frac{\left( \sqrt{\frac{M - \sqrt{\frac{M^2}{M^2 + Q^2}} - 1}}{M + \sqrt{\frac{M^2}{M^2 + Q^2}}} \right) \left( \sqrt{\frac{M + b - \sqrt{\frac{M^2}{M^2 + Q^2}} + 1}}{M + b + \sqrt{\frac{M^2}{M^2 + Q^2}}} \right)}{\left( \sqrt{\frac{M - \sqrt{\frac{M^2}{M^2 + Q^2}} + 1}}{M + \sqrt{\frac{M^2}{M^2 + Q^2}}} \right) \left( \sqrt{\frac{M + b - \sqrt{\frac{M^2}{M^2 + Q^2}} - 1}}{M + b + \sqrt{\frac{M^2}{M^2 + Q^2}}} \right)} \right\}$$

#### NOTA 4.<sup>a</sup>

Da hyperbole expressa pela equação

$$M^2 x^2 - N^2 z^2 = -M^2 N^2$$

d'onde se tira

$$\frac{dx}{dz} = \frac{N^2 z}{M^2 x}; \quad \left( \frac{dx}{dz} \right)^2 = \frac{N^4 z^2}{M^4 x^2} = \frac{N^4 z^2}{M^4 \frac{N^2}{M^2} (z^2 - M^2)} = \frac{N^2 z^2}{M^2 (z^2 - M^2)}; \quad e \quad \left( \frac{dx}{dz} \right)^2 + 1 = \frac{(M^2 + N^2) z^2 - M^4}{M^2 (z^2 - M^2)}$$

o arco elementar será

$$ds = \sqrt{dx^2 + dz^2} = dz \sqrt{\left( \frac{dx}{dz} \right)^2 + 1} = dz \sqrt{\frac{(M^2 + N^2) z^2 - M^4}{M^2 (z^2 - M^2)}} = dz \sqrt{\frac{M^2 + N^2}{M^2} \cdot \frac{z^2 - M^2}{z^2 - M^2}}$$

e se fizermos

$$\frac{\sqrt{M^2 + N^2}}{M} = e, \quad e \quad z = \frac{M}{\cos \varphi}, \quad \text{d'onde resulta } dz = \frac{M \operatorname{sen} \varphi d\varphi}{\cos^2 \varphi}$$

vem

$$ds = \frac{M \operatorname{sen} \varphi d\varphi}{\cos^2 \varphi} \sqrt{\frac{\frac{M^2 e^2}{\cos^2 \varphi} - M^2}{\frac{M^2}{\cos^2 \varphi} - M^2}} = \frac{M \operatorname{sen} \varphi d\varphi}{\cos^2 \varphi} \sqrt{\frac{\frac{e^2}{\cos^2 \varphi} - 1}{\frac{1}{\cos^2 \varphi} - 1}} = \frac{M e \operatorname{sen} \varphi d\varphi}{\cos^2 \varphi} \sqrt{\frac{1 - \cos^2 \varphi}{1 - \cos^2 \varphi}}$$

ou

$$ds = \frac{M e d\varphi}{\cos^2 \varphi} \sqrt{1 - \cos^2 \varphi}$$

e desenvolvendo o radical pela formula do binomio, o arco contado do ponto em que  $\varphi = 0$  ou  $z = M$ , que é o vertice da curva, será

$$s = M e \int_0^\varphi \frac{d\varphi}{\cos^2 \varphi} \left[ 1 - \frac{1}{2} \cdot \frac{\cos^2 \varphi}{e^2} - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{\cos^4 \varphi}{e^4} - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{3}{6} \cdot \frac{\cos^6 \varphi}{e^6} - \dots - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{3}{6} \dots \frac{2m-3}{2m} \cdot \frac{\cos^{2m} \varphi}{e^{2m}} \right]$$

$$= M e \int_0^\varphi \frac{d\varphi}{\cos^2 \varphi} - \frac{M}{2e} \int_0^\varphi d\varphi - \frac{M}{e} \int_0^\varphi d\varphi \left[ \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{\cos^2 \varphi}{e^2} + \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{3}{6} \cdot \frac{\cos^4 \varphi}{e^4} + \dots + \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{3}{6} \dots \frac{2m-3}{2m} \cdot \frac{\cos^{2m-2} \varphi}{e^{2m-2}} \right]$$

ou

$$s = M e \operatorname{tg} \varphi - \frac{M\varphi}{2e} - \frac{M}{e} \int_0^\varphi d\varphi \left[ \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{\cos^2 \varphi}{e^2} + \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{3}{6} \cdot \frac{\cos^4 \varphi}{e^4} + \dots + \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{3}{6} \dots \frac{2m-3}{2m} \cdot \frac{\cos^{2m-2} \varphi}{e^{2m-2}} \right]$$

Para o caso de  $n$  ser par temos

$$\int_0^\varphi \cos^n \varphi d\varphi = \frac{\operatorname{sen} \varphi}{n} \left[ \cos^{n-1} \varphi + \frac{(n-1)}{(n-2)} \cos^{n-3} \varphi + \frac{(n-1)(n-3)}{(n-2)(n-4)} \cos^{n-5} \varphi + \dots + \frac{(n-1) \dots 5 \cdot 3}{(n-2) \dots 4 \cdot 2} \cos \varphi \right] + \frac{1 \cdot 3 \cdot 5 \dots (n-1)}{2 \cdot 4 \cdot 6 \dots n} \varphi$$

e portanto

$$\int \cos^2 \varphi d\varphi = \frac{\operatorname{sen} \varphi}{2} \left[ \cos \varphi \right] + \frac{1}{2} \varphi$$

$$\int \cos^4 \varphi d\varphi = \frac{\operatorname{sen} \varphi}{4} \left[ \cos^3 \varphi + \frac{3}{2} \cos \varphi \right] + \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \varphi$$

$$\int \cos^6 \varphi d\varphi = \frac{\operatorname{sen} \varphi}{6} \left[ \cos^5 \varphi + \frac{5}{4} \cos^3 \varphi + \frac{5}{4} \cdot \frac{3}{2} \cos \varphi \right] + \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \varphi$$

$$\dots$$

$$\int \cos^{2m-2} \varphi d\varphi = \frac{\operatorname{sen} \varphi}{2m-2} \left[ \cos^{2m-3} \varphi + \frac{(2m-3)}{(2m-4)} \cos^{2m-5} \varphi + \frac{(2m-3)(2m-5)}{(2m-4)(2m-6)} \cos^{2m-7} \varphi + \dots + \frac{(2m-3) \dots 5 \cdot 3}{(2m-4) \dots 4 \cdot 2} \cos \varphi \right] + \frac{1 \cdot 3 \cdot 5 \dots (2m-3)}{2 \cdot 4 \cdot 6 \dots (2m-2)} \varphi$$

quantidades que na expressão de  $s$  estão multiplicadas respectivamente por

$$\frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{1}{e^2}$$

$$\frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{3}{6} \cdot \frac{1}{e^4}$$

$$\frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{3}{6} \cdot \frac{5}{8} \cdot \frac{1}{e^6}$$

$$\dots$$

$$\frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{3}{6} \dots \frac{2m-3}{2m} \cdot \frac{1}{e^{2m-2}}$$

e effectuando as multiplicações resulta

$$s = \left[ M e \operatorname{tg} \varphi - \frac{M\varphi}{2e} \left[ 1 + \frac{1}{2} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{e} \right)^2 + \frac{1}{3} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{1}{e^2} \right)^2 + \frac{1}{4} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cdot \frac{1}{e^3} \right)^2 + \dots + \frac{1}{m} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-3}{2m-2} \cdot \frac{1}{e^{m-1}} \right)^2 \right] \right. \\ \left. - \frac{M \operatorname{sen} \varphi}{2e} \times \left( \begin{aligned} & \cos \varphi \left[ \frac{1}{2} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{e} \right)^2 + \frac{1}{3} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{1}{e^2} \right)^2 + \frac{1}{4} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cdot \frac{1}{e^3} \right)^2 + \dots + \frac{1}{m} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-3}{2m-2} \cdot \frac{1}{e^{m-1}} \right)^2 \right] \\ & + \frac{1}{2} \cdot \frac{\cos^3 \varphi}{3} \left[ \frac{1}{3} \left( \frac{3}{4} \cdot \frac{1}{e^2} \right)^2 + \frac{1}{4} \left( \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cdot \frac{1}{e^3} \right)^2 + \dots + \frac{1}{m} \left( \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-3}{2m-2} \cdot \frac{1}{e^{m-1}} \right)^2 \right] \\ & + \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{\cos^5 \varphi}{5} \left[ \frac{1}{4} \left( \frac{5}{6} \cdot \frac{1}{e^3} \right)^2 + \dots + \frac{1}{m} \left( \frac{5}{6} \cdot \frac{7}{8} \dots \frac{2m-3}{2m-2} \cdot \frac{1}{e^{m-1}} \right)^2 \right] \right. \right. \\ & \left. \left. + \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-5}{2m-4} \cdot \frac{\cos^{2m-3} \varphi}{2m-3} \left[ \frac{1}{m} \left( \frac{2m-3}{2m-2} \cdot \frac{1}{e^{m-1}} \right)^2 \right] \right] \right]$$

O arco de hyperbole que deve tomar-se é  $2s$ , pois que  $s$  é contado só em um dos ramos da curva. O arco auxiliar  $\varphi$  é determinado pela condição de ser  $\cos \varphi = \frac{M}{z}$ , e como  $s$  é contado desde o vertice até ao ponto para o qual  $z = M + b$ , será

$$\cos \varphi = \frac{M}{M+b}; \quad \operatorname{sen} \varphi = \frac{aM}{N(M+b)}; \quad \operatorname{tg} \varphi = \frac{a}{N}; \quad \varphi = \operatorname{arc. tg.} \frac{a}{N}$$

NOTA 5.<sup>a</sup>

O segmento da hyperbole dada pela equação

$$M^2 x^2 - N^2 (M + b - z)^2 = -M^2 N^2,$$

tomado desde  $z=0$  até  $z=b$ , será

$$H_a = 2 \int_0^b x dz = \frac{2N}{M} \int_0^b dz \sqrt{(M+b-z)^2 - M^2}$$

e como a quantidade sob o radical é um trinomio do segundo grau cujas raizes são

$$\alpha = 2M + b \quad \epsilon = b$$

evidentemente reaes, positivas e desiguaes, podemos fazer

$$\sqrt{(M+b-z)^2 - M^2} = (z-\alpha)x$$

d'onde resulta

$$z - \epsilon = (z - \alpha)x^2$$

$$z = \frac{\epsilon - \alpha x^2}{1 - x^2}$$

$$dz = \frac{2x(\epsilon - \alpha)}{(1 - x^2)^2} dx = \frac{2x}{(x^2 - 1)^2} (\epsilon - \alpha) dx$$

$$(z - \alpha)x = \frac{(\epsilon - \alpha)x}{1 - x^2} = -\frac{(\epsilon - \alpha)x}{x^2 - 1}$$

e portanto

$$dz \sqrt{(M+b-z)^2 - M^2} = -\frac{2(\epsilon - \alpha)^2 x^2}{(x^2 - 1)^3} dx$$

Ora, como estamos exactamente nas condições da nota 3.<sup>a</sup>, será

$$\int_0^b dz \sqrt{(M+b-z)^2 - M^2} = \frac{(\epsilon - \alpha)^2}{8} \left\{ \frac{2[2b - (\alpha + \epsilon)] \sqrt{(b - \alpha)(b - \epsilon)} + 2(\alpha + \epsilon) \sqrt{\alpha \epsilon}}{(\epsilon - \alpha)^2} + \lg \frac{\left( \sqrt{\frac{b - \epsilon}{b - \alpha}} - 1 \right) \left( \sqrt{\frac{\epsilon}{\alpha}} + 1 \right)}{\left( \sqrt{\frac{b - \epsilon}{b - \alpha}} + 1 \right) \left( \sqrt{\frac{\epsilon}{\alpha}} - 1 \right)} \right\}$$

e pondo em vez de  $\alpha$  e  $\epsilon$  os seus valores

$$H_a = \frac{2N}{M} \times \frac{M^2}{2} \left[ \frac{(M+b) \sqrt{2Mb + b^2}}{M^2} + \lg \frac{1 + \sqrt{\frac{b}{2M+b}}}{1 - \sqrt{\frac{b}{2M+b}}} \right]$$

ou, por ser  $2Mb + b^2 = \frac{a^2 M^2}{N^2}$ , e dividindo por 0,4342945 o logarithmo neperiano que está no segundo membro, para que possa tomar-se no systema vulgar,

$$H_a = MN \left[ \frac{(M+b)a}{MN} + \frac{\lg \frac{aM+bN}{aM-bN}}{0,4342945} \right]$$

NOTA 6.<sup>a</sup>

Dividindo e multiplicando por  $4b$  a expressão  $dz \sqrt{(a^2 + 4b^2) - 4bz}$ , será

$$\int_0^b dz \sqrt{(a^2 + 4b^2) - 4bz} = \frac{1}{4b} \int_0^b [(a^2 + 4b^2) - 4bz]^{\frac{1}{2}} \times 4b dz = -\frac{1}{4b} \left\{ \frac{[(a^2 + 4b^2) - 4bz]^{\frac{3}{2}}}{\frac{3}{2}} \right\}_0^b$$

ou

$$\int_0^b dz \sqrt{(a^2 + 4b^2) - 4bz} = \frac{1}{6b} [(a^2 + 4b^2)^{\frac{3}{2}} - a^3]$$

NOTA 7.<sup>a</sup>

Da parábola expressa pela equação

$$x^2 = \frac{a^2}{b}(b-z),$$

d'onde se tira

$$\frac{dz}{dx} = -\frac{2b}{a^2}x \quad \left(\frac{dz}{dx}\right)^2 = \frac{4b^2}{a^4}x^2,$$

o arco elementar será

$$ds = \sqrt{dx^2 + dz^2} = dx\sqrt{\left(\frac{dz}{dx}\right)^2 + 1} = dx\sqrt{\frac{4b^2}{a^4}x^2 + 1}$$

e como demonstrámos na nota 4.<sup>a</sup> que

$$\int_0^x dx\sqrt{mx^2 + 1} = \frac{x\sqrt{mx^2 + 1}}{2} + \frac{1}{2}\sqrt{\frac{1}{m}} \times \lg. \left(x\sqrt{m} + \sqrt{mx^2 + 1}\right)$$

o arco da parábola, contado desde o vertice até ao ponto cuja ordenada é  $a$ , será

$$s = \frac{a\sqrt{ma^2 + 1}}{2} + \frac{1}{2}\sqrt{\frac{1}{m}} \times \lg. \left(a\sqrt{m} + \sqrt{ma^2 + 1}\right)$$

No caso presente é  $m = \frac{4b^2}{a^4}$ , o arco  $P_a$  que procurámos é o dobro de  $s$ , e, para que o logarithmo neperiano que está no segundo membro se possa tomar no systema vulgar, effectuando a divisão d'elle por  $\log. e = 0,4342945$ , teremos

$$P_a = \sqrt{a^2 + 4b^2} + \frac{a^2}{2b} \times \frac{\lg. \frac{2b + \sqrt{a^2 + 4b^2}}{a}}{0,4342945}$$

NOTA 8.<sup>a</sup>

O segmento  $P_a$  da parábola que tem a equação  $x^2 = \frac{a^2}{b}(b-z)$  é

$$P_a = 2 \int_0^b x \times dz = \frac{2a}{\sqrt{b}} \int_0^b dz \sqrt{b-z} = -\frac{2a}{\sqrt{b}} \left\{ \frac{(b-z)^{\frac{3}{2}}}{\frac{3}{2}} \right\}_0^b$$

ou

$$P_a = \frac{4}{3}ab$$

NOTA 9.<sup>a</sup>

Recorrendo ao methodo de integração por partes será

$$\int_0^b \left[ a-r + \sqrt{r^2 - z^2} \right] \frac{dz}{\sqrt{R^2 - z^2}} = \left[ a-r + \sqrt{r^2 - z^2} \right] \times \text{arc. sen. } \frac{z}{R} + \int_0^b \frac{z \cdot dz \times \text{arc. sen. } \frac{z}{R}}{\sqrt{r^2 - z^2}} + \text{const}$$

mas como, para  $z=0$  é  $\text{arc. sen. } \frac{z}{R} = 0$ , e para  $z=b$  é  $a-r + \sqrt{r^2 - z^2} = a-r + (r-a) = 0$ , teremos

$$\int_0^b \left[ a-r + \sqrt{r^2 - z^2} \right] \frac{dz}{\sqrt{R^2 - z^2}} = \int_0^b \frac{z \cdot dz \times \text{arc. sen. } \frac{z}{R}}{\sqrt{r^2 - z^2}}$$

e se desenvolvermos  $\text{arc. sen. } \frac{z}{R}$  em serie, a qual será convergente, pois que  $z < R$ , vem

$$2R \int_0^b \left[ a-r + \sqrt{r^2 - z^2} \right] \frac{dz}{\sqrt{R^2 - z^2}} = 2 \int_0^b \frac{z^2 + \frac{1}{2} \cdot \frac{z^4}{3R^2} + \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{z^6}{5R^4} + \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cdot \frac{z^8}{7R^6} + \dots + \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cdot \frac{2m-1}{2m} \cdot \frac{z^{2m+2}}{(2m+1)R^{2m}}}{\sqrt{r^2 - z^2}} \times dz$$

Para o caso de  $n$  ser numero par é

$$\int \frac{z^n dz}{\sqrt{r^2 - z^2}} = -\frac{\sqrt{r^2 - z^2}}{n} \left[ z^{n-1} + \frac{n-1}{n-2} r^2 z^{n-3} + \frac{(n-1)(n-3)}{(n-2)(n-4)} r^4 z^{n-5} + \dots + \frac{(n-1)\dots 5 \cdot 3}{(n-2)\dots 4 \cdot 2} r^{n-2} z \right] + \frac{(n-1)\dots 3 \cdot 1}{n\dots 4 \cdot 2} r^n \text{arc. sen } \frac{z}{r}$$

e por consequencia

$$\int \frac{z^2 dz}{\sqrt{r^2 - z^2}} = -\frac{\sqrt{r^2 - z^2}}{2} \times z + \frac{1}{2} r^2 \times \text{arc. sen } \frac{z}{r}$$

$$\int \frac{z^4 dz}{\sqrt{r^2 - z^2}} = -\frac{\sqrt{r^2 - z^2}}{4} \left[ z^3 + \frac{3}{2} r^2 z \right] + \frac{3}{4} \cdot \frac{1}{2} r^4 \times \text{arc. sen } \frac{z}{r}$$

$$\int \frac{z^6 dz}{\sqrt{r^2 - z^2}} = -\frac{\sqrt{r^2 - z^2}}{6} \left[ z^5 + \frac{5}{4} r^2 z^3 + \frac{5}{4} \cdot \frac{3}{2} r^4 z \right] + \frac{5}{6} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{1}{2} r^6 \times \text{arc. sen } \frac{z}{r}$$

.....

$$\int \frac{z^{2m+2} dz}{\sqrt{r^2 - z^2}} = -\frac{\sqrt{r^2 - z^2}}{2m+2} \left[ z^{2m+1} + \frac{2m+1}{2m} r^2 z^{2m-1} + \frac{(2m+1)(2m-1)}{2m(2m-2)} r^4 z^{2m-3} + \dots + \frac{(2m+1)\dots 5 \cdot 3}{2m\dots 4 \cdot 2} r^{2m} z \right] + \frac{(2m+1)\dots 5 \cdot 3 \cdot 1}{(2m+2)\dots 6 \cdot 2 \cdot 4} r^{2m+2} \times \text{arc. sen } \frac{z}{r}$$

quantidades que na expressão a integrar são multiplicadas respectivamente por

$$\begin{aligned} &1 \\ &\frac{1}{2} \cdot \frac{1}{3 R^2} \\ &\frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{1}{5 R^4} \\ &\dots\dots\dots \\ &\frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} \cdot \frac{1}{(2m+1) R^{2m}} \end{aligned}$$

e effectuando as multiplicações resulta

$$\left( \frac{1}{2} \text{arc. sen } \frac{z}{r} \right) \left[ r^2 + \frac{1}{2} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{r^2}{R} \right)^2 + \frac{1}{3} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{r^3}{R^2} \right)^2 + \dots + \frac{1}{m+1} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} \cdot \frac{r^{m+1}}{R^m} \right)^2 \right] - \frac{\sqrt{r^2 - z^2}}{2} \left[ z \left[ 1 + \frac{1}{2} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{r}{R} \right)^2 + \frac{1}{3} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{r^2}{R^2} \right)^2 + \dots + \frac{1}{m+1} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} \cdot \frac{r^m}{R^m} \right)^2 \right] + \frac{1}{2} \cdot \frac{z^3}{3} \left[ \frac{1}{2} \left( \frac{1}{R} \right)^2 + \frac{1}{3} \left( \frac{3}{4} \cdot \frac{r}{R^2} \right)^2 + \dots + \frac{1}{m+1} \left( \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} \cdot \frac{r^{m-1}}{R^m} \right)^2 \right] + \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{z^5}{5} \left[ \frac{1}{3} \left( \frac{1}{R^2} \right)^2 + \dots + \frac{1}{m+1} \left( \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} \cdot \frac{r^{m-2}}{R^m} \right)^2 \right] \right] + \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} \cdot \frac{z^{2m+1}}{2m+1} \left[ \frac{1}{m+1} \left( \frac{1}{R^m} \right)^2 \right]$$

A expressão que acabamos de determinar tem de ser tomada entre os limites  $z=0$  e  $z=b$ , para o primeiro dos quaes se torna nulla, sendo para o segundo  $\sqrt{r^2 - z^2} = \sqrt{r^2 - b^2} = r - a$ .

**NOTA 10.<sup>a</sup>**

Para determinar o valor de

$$\int_0^b \left[ a - r + \sqrt{r^2 - z^2} \right] dz \sqrt{\frac{R^2 - z^2 \cos^2 \theta}{R^2 - z^2}}$$

como  $z$  é sempre menor que  $R$ , pois que varia entre os limites  $0$  e  $b$ , podemos fazer  $z = R \cdot \text{sen } \varphi$ , d'onde se tira  $dz = R \cdot \text{cos } \varphi d\varphi$ , e então

$$\begin{aligned} \int_0^b \left[ a - r + \sqrt{r^2 - z^2} \right] dz \sqrt{\frac{R^2 - z^2 \cos^2 \theta}{R^2 - z^2}} &= \int \left[ a - r + \sqrt{r^2 - R^2 \text{sen}^2 \varphi} \right] \times R \cdot \text{cos } \varphi d\varphi \sqrt{\frac{R^2 - R^2 \text{cos}^2 \theta \text{sen}^2 \varphi}{R^2 - R^2 \text{sen}^2 \varphi}} \\ &= R \left[ r \int d\varphi \sqrt{1 - \frac{R^2}{r^2} \text{sen}^2 \varphi} \sqrt{1 - \text{cos}^2 \theta \text{sen}^2 \varphi} - (r - a) \int d\varphi \sqrt{1 - \text{cos}^2 \theta \text{sen}^2 \varphi} \right] \end{aligned} \tag{a}$$

Se desenvolvermos os radicaes em serie pela formula do binomio de Newton, será

$$\sqrt{1 - \frac{R^2}{r^2} \text{sen}^2 \varphi} = 1 - \frac{1}{2} \frac{R^2}{r^2} \text{sen}^2 \varphi - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \frac{R^4}{r^4} \text{sen}^4 \varphi - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{3}{6} \cdot \frac{R^6}{r^6} \text{sen}^6 \varphi - \dots - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{3}{6} \dots \frac{2m-3}{2m} \frac{R^{2m}}{r^{2m}} \text{sen}^{2m} \varphi$$

$$\sqrt{1 - \cos^2 \theta \text{sen}^2 \varphi} = 1 - \frac{1}{2} \cos^2 \theta \text{sen}^2 \varphi - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cos^4 \theta \text{sen}^4 \varphi - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{3}{6} \cos^6 \theta \text{sen}^6 \varphi - \dots - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{3}{6} \dots \frac{2m-3}{2m} \cos^{2m} \theta \text{sen}^{2m} \varphi$$

e por consequencia

$$\sqrt{1 - \frac{R^2}{r^2} \text{sen}^2 \varphi} \sqrt{1 - \cos^2 \theta \text{sen}^2 \varphi} = 1 - \frac{1}{2} \left( \frac{R^2}{r^2} + \cos^2 \theta \right) \text{sen}^2 \varphi - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \left( \frac{R^4}{r^4} + \cos^4 \theta - 2 \frac{R^2}{r^2} \cos^2 \theta \right) \text{sen}^4 \varphi$$

$$- \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{3}{6} \left[ \frac{R^6}{r^6} + \cos^6 \theta - \left( \frac{R^4}{r^4} \cos^2 \theta + \frac{R^2}{r^2} \cos^4 \theta \right) \right] \text{sen}^6 \varphi$$

$$- \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{3}{6} \cdot \frac{5}{8} \left[ \frac{R^8}{r^8} + \cos^8 \theta - \frac{4}{5} \left( \frac{R^6}{r^6} \cos^2 \theta + \frac{R^2}{r^2} \cos^6 \theta \right) - \frac{2}{5} \frac{R^4}{r^4} \cos^4 \theta \right] \text{sen}^8 \varphi - \dots$$

$$= 1 - \frac{1}{2} A_1 \text{sen}^2 \varphi - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} A_2 \text{sen}^4 \varphi - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{3}{6} A_3 \text{sen}^6 \varphi - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{3}{6} \cdot \frac{5}{8} A_4 \text{sen}^8 \varphi - \dots$$

Para o caso de n ser numero par temos

$$\int \text{sen}^n \varphi d\varphi = -\frac{\cos \varphi}{n} \left[ \text{sen}^{n-1} \varphi + \frac{n-1}{n-2} \text{sen}^{n-3} \varphi + \frac{(n-1)(n-3)}{(n-2)(n-4)} \text{sen}^{n-5} \varphi + \dots + \frac{(n-1)\dots 5 \cdot 3}{(n-2)\dots 4 \cdot 2} \text{sen} \varphi \right] + \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{n-1}{n} \varphi$$

e portanto

$$\int \text{sen}^2 \varphi d\varphi = -\frac{\cos \varphi}{2} \left[ \text{sen} \varphi \right] + \frac{1}{2} \varphi$$

$$\int \text{sen}^4 \varphi d\varphi = -\frac{\cos \varphi}{4} \left[ \text{sen}^3 \varphi + \frac{3}{2} \text{sen} \varphi \right] + \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \varphi$$

$$\int \text{sen}^6 \varphi d\varphi = -\frac{\cos \varphi}{6} \left[ \text{sen}^5 \varphi + \frac{5}{4} \text{sen}^3 \varphi + \frac{5}{4} \cdot \frac{3}{2} \text{sen} \varphi \right] + \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \varphi$$

$$\int \text{sen}^8 \varphi d\varphi = -\frac{\cos \varphi}{8} \left[ \text{sen}^7 \varphi + \frac{7}{6} \text{sen}^5 \varphi + \frac{7}{6} \cdot \frac{5}{4} \cdot \text{sen}^3 \varphi + \frac{7}{6} \cdot \frac{5}{4} \cdot \frac{3}{2} \text{sen} \varphi \right] + \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cdot \frac{7}{8} \varphi$$

$$\dots$$

$$\int \text{sen}^{2m} \varphi d\varphi = -\frac{\cos \varphi}{2m} \left[ \text{sen}^{2m-1} \varphi + \frac{2m-1}{2m-2} \text{sen}^{2m-3} \varphi + \frac{(2m-1)(2m-3)}{(2m-2)(2m-4)} \text{sen}^{2m-5} \varphi + \dots + \frac{(2m-1)\dots 5 \cdot 3}{(2m-2)\dots 4 \cdot 2} \text{sen} \varphi \right] + \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} \varphi$$

Estas quantidades, na determinação de  $\int d\varphi \sqrt{1 - \frac{R^2}{r^2} \text{sen}^2 \varphi} \sqrt{1 - \cos^2 \theta \text{sen}^2 \varphi}$ , são multiplicadas respectivamente por

$$\frac{1}{2} A_1; \quad \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} A_2; \quad \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{3}{6} A_3; \quad \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{3}{6} \cdot \frac{5}{8} A_4; \dots$$

e na determinação de  $\int d\varphi \sqrt{1 - \cos^2 \theta \text{sen}^2 \varphi}$  são multiplicadas respectivamente por

$$\frac{1}{2} \cos^2 \theta; \quad \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cos^4 \theta; \quad \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{3}{6} \cos^6 \theta; \dots \quad \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{3}{6} \dots \frac{2m-3}{2m} \cos^{2m} \theta$$

e effectuando as multiplicações será

$$\int d\varphi \sqrt{1 - \frac{R^2}{r^2} \text{sen}^2 \varphi} \sqrt{1 - \cos^2 \theta \text{sen}^2 \varphi} = \left[ \begin{aligned} & \varphi \left\{ 1 - \left[ \left( \frac{1}{2} \right)^2 A_1 + \frac{1}{3} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \right)^2 A_2 + \frac{1}{5} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \right)^2 A_3 + \frac{1}{7} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cdot \frac{7}{8} \right)^2 A_4 + \dots \right] \right\} \\ & + \cos \varphi \left\{ \begin{aligned} & \text{sen} \varphi \left[ \left( \frac{1}{2} \right)^2 A_1 + \frac{1}{3} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \right)^2 A_2 + \frac{1}{5} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \right)^2 A_3 + \frac{1}{7} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cdot \frac{7}{8} \right)^2 A_4 + \dots \right] \\ & + \frac{1}{2} \cdot \frac{\text{sen}^3 \varphi}{3} \left[ \frac{1}{3} \left( \frac{3}{4} \right)^2 A_2 + \frac{1}{5} \left( \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \right)^2 A_3 + \frac{1}{7} \left( \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cdot \frac{7}{8} \right)^2 A_4 + \dots \right] \\ & + \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{\text{sen}^5 \varphi}{5} \left[ \frac{1}{5} \left( \frac{5}{6} \right)^2 A_3 + \frac{1}{7} \left( \frac{5}{6} \cdot \frac{7}{8} \right)^2 A_4 + \dots \right] \\ & \dots \end{aligned} \right\} \end{aligned} \right]$$



$$\int d\varphi \sqrt{1 - \cos^2 \theta \operatorname{sen}^2 \varphi} = \left[ \begin{aligned} & \varphi \left\{ 1 - \left[ \left( \frac{1}{2} \cos \theta \right)^2 + \frac{1}{3} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cos^2 \theta \right)^2 + \frac{1}{5} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cos^3 \theta \right)^2 + \dots + \frac{1}{2m-1} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} \cos^m \theta \right)^2 \right] \right\} \\ & + \operatorname{sen} \varphi \left[ \left( \frac{1}{2} \cos \theta \right)^2 + \frac{1}{3} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cos^2 \theta \right)^2 + \frac{1}{5} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cos^3 \theta \right)^2 + \dots + \frac{1}{2m-1} \left( \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} \cos^m \theta \right)^2 \right] \\ & + \frac{1}{2} \cdot \frac{\operatorname{sen}^3 \varphi}{3} \left[ \frac{1}{3} \left( \frac{3}{4} \cos^2 \theta \right)^2 + \frac{1}{5} \left( \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cos^3 \theta \right)^2 + \dots + \frac{1}{2m-1} \left( \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} \cos^m \theta \right)^2 \right] \\ & + \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{\operatorname{sen}^5 \varphi}{5} \left[ \frac{1}{5} \left( \frac{5}{6} \cos^3 \theta \right)^2 + \dots + \frac{1}{2m-1} \left( \frac{5}{6} \dots \frac{2m-1}{2m} \cos^m \theta \right)^2 \right] \\ & \dots \\ & + \frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \dots \frac{2m-3}{2m-2} \cdot \frac{\operatorname{sen}^{2m-1} \varphi}{2m-1} \left[ \frac{1}{2m-1} \left( \frac{2m-1}{2m} \cos^m \theta \right)^2 \right] \end{aligned} \right]$$

Estas expressões tornam-se nullas para  $z=0$ , que dá  $\varphi=0$ ; para  $z=b$  será

$$\operatorname{sen} \varphi = \frac{b}{R}; \quad \cos \varphi = \frac{R-a'}{R}; \quad \varphi = \operatorname{arc.} \operatorname{sen} \frac{b}{R}$$

**NOTA 11.<sup>a</sup>**

Quando for  $\frac{R}{r} = \cos \theta$  a igualdade (a) da nota antecedente reduz-se a

$$\int \left[ a - r + \sqrt{r^2 - z^2} \right] dz \sqrt{\frac{R^2 - z^2 \cos^2 \theta}{R^2 - z^2}} = R \left[ r \int (1 - \cos^2 \theta \operatorname{sen}^2 \varphi) d\varphi - (r-a) \int d\varphi \sqrt{1 - \cos^2 \theta \operatorname{sen}^2 \varphi} \right]$$

Sabemos que

$$\int (1 - \cos^2 \theta \operatorname{sen}^2 \varphi) d\varphi = \varphi - \cos^2 \theta \left[ -\frac{\cos \varphi}{2} \times \operatorname{sen} \varphi + \frac{1}{2} \varphi \right] = \frac{1}{2} \operatorname{sen} \varphi \cos \varphi \cos^2 \theta + \varphi \left( 1 - \frac{1}{2} \cos^2 \theta \right)$$

e como a integração é entre os limites  $z=0$  a que corresponde  $\varphi=0$ , e  $z=b$  a que corresponde

$$\operatorname{sen} \varphi = \frac{b}{R}; \quad \cos \varphi = \frac{R-a'}{R}; \quad \varphi = \operatorname{arc.} \operatorname{sen} \frac{b}{R}$$

será

$$\int_0^b (1 - \cos^2 \theta \operatorname{sen}^2 \varphi) d\varphi = \frac{1}{2} \frac{b(R-a')}{R^2} \cdot \cos^2 \theta + \left( 1 - \frac{1}{2} \cos^2 \theta \right) \times \operatorname{arc.} \operatorname{sen} \frac{b}{R}$$

Quanto a  $\int_0^b d\varphi \sqrt{1 - \cos^2 \theta \operatorname{sen}^2 \varphi}$  o seu valor é o que se determinou na nota 10.<sup>a</sup>

**NOTA 12.<sup>a</sup>**

Para as funções irracionais da fórmula  $\sqrt{m - z^2}$  é

$$\int dz \sqrt{m - z^2} = \frac{z \sqrt{m - z^2}}{2} + \frac{m}{2} \times \operatorname{arc.} \operatorname{sen.} \frac{z}{\sqrt{m}} + \operatorname{const.}$$

e então, se notarmos que  $R^2 - b^2 = (R - a')^2$  e  $r^2 - b^2 = (r - a)^2$ , será

$$\int_0^b dz \sqrt{R^2 - z^2} = \frac{b(R-a')}{2} + \frac{R^2}{2} \times \operatorname{arc.} \operatorname{sen} \frac{b}{R}$$

$$\int_0^b dz \sqrt{r^2 - z^2} = \frac{b(r-a)}{2} + \frac{r^2}{2} \times \operatorname{arc.} \operatorname{sen} \frac{b}{r}$$

As quantidades  $\sqrt{1 - \frac{z^2}{r^2}}$  e  $\sqrt{1 - \frac{z^2}{R^2}}$  desenvolvidas em serie pela formula do binomio de Newton dão

$$\sqrt{1 - \frac{z^2}{r^2}} = 1 - \frac{1}{2} \cdot \frac{z^2}{r^2} - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{z^4}{R^4} - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{3}{6} \cdot \frac{z^6}{r^6} \dots$$

$$\sqrt{1 - \frac{z^2}{R^2}} = 1 - \frac{1}{2} \cdot \frac{z^2}{R^2} - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{z^4}{R^4} - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{3}{6} \cdot \frac{z^6}{R^6} \dots$$

e portanto

$$\begin{aligned} \sqrt{1 - \frac{z^2}{r^2}} \times \sqrt{1 - \frac{z^2}{R^2}} &= 1 - \frac{1}{2} z^2 \left( \frac{1}{R^2} + \frac{1}{r^2} \right) - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} z^4 \left( \frac{1}{R^4} + \frac{1}{r^4} - \frac{2}{R^2 r^2} \right) - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{3}{6} z^6 \left[ \frac{1}{R^6} + \frac{1}{r^6} - \left( \frac{1}{R^4 r^2} + \frac{1}{R^2 r^4} \right) \right] \\ &\quad - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{3}{6} \cdot \frac{5}{8} z^8 \left[ \frac{1}{R^8} + \frac{1}{r^8} - \frac{4}{5} \left( \frac{1}{R^6 r^2} + \frac{1}{R^2 r^6} \right) - \frac{2}{5} \frac{1}{R^4 r^4} \right] - \dots \end{aligned}$$

d'onde se tira

$$\begin{aligned} \int_0^b dz \sqrt{1 - \frac{z^2}{r^2}} \sqrt{1 - \frac{z^2}{R^2}} &= b \left\{ 1 - \frac{1}{2} \cdot \frac{b^2}{3} \left( \frac{1}{R^2} + \frac{1}{r^2} \right) - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{b^4}{5} \left( \frac{1}{R^4} + \frac{1}{r^4} - \frac{2}{R^2 r^2} \right) - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{3}{6} \cdot \frac{b^6}{7} \left[ \frac{1}{R^6} + \frac{1}{r^6} - \left( \frac{1}{R^4 r^2} + \frac{1}{R^2 r^4} \right) \right] \right. \\ &\quad \left. - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot \frac{3}{6} \cdot \frac{5}{8} \cdot \frac{b^8}{9} \left[ \frac{1}{R^8} + \frac{1}{r^8} - \frac{4}{5} \left( \frac{1}{R^6 r^2} + \frac{1}{R^2 r^6} \right) - \frac{2}{5} \cdot \frac{1}{R^4 r^4} \right] - \dots \right\} \end{aligned}$$

### NOTA 13.<sup>a</sup>

Integrando por partes a expressão  $dz \sqrt{mz^2 + n}$  será

$$\int dz \sqrt{mz^2 + n} = z \sqrt{mz^2 + n} - \int \frac{mz^2 dz}{\sqrt{mz^2 + n}} = z \sqrt{mz^2 + n} - \int \frac{(mz^2 + n - n) dz}{\sqrt{mz^2 + n}}$$

e portanto

$$\int dz \sqrt{mz^2 + n} = \frac{z \sqrt{mz^2 + n}}{2} + \frac{n}{2} \int \frac{dz}{\sqrt{mz^2 + n}}$$

mas como

$$\int \frac{dz}{\sqrt{mz^2 + n}} = \sqrt{\frac{1}{m}} \times \text{lg.} \left( z \sqrt{m} + \sqrt{mz^2 + n} \right)$$

será

$$\int dz \sqrt{mz^2 + n} = \frac{z \sqrt{mz^2 + n}}{2} + \frac{n}{2 \sqrt{m}} \text{lg.} \left( z \sqrt{m} + \sqrt{mz^2 + n} \right)$$

Se substituirmos  $m$  por  $\left[ \left( \frac{\pi \theta R}{180 r} \right)^2 - 4 \right]$ ,  $n$  por  $4 r^2$ , e dividirmos o logarithmo por 0,4342945 para poder tomá-lo no systema vulgar, resultará

$$\int_0^r dz \sqrt{\left[ \left( \frac{\pi \theta R}{180 r} \right)^2 - 4 \right] z^2 + 4 r^2} = \frac{\pi \theta R r}{360} + \frac{360 r^3}{\sqrt{(\pi \theta R)^2 - (360 r)^2}} \times \frac{\text{lg.} \left( \frac{\pi \theta R + \sqrt{(\pi \theta R)^2 - (360 r)^2}}{360 r} \right)}{0,4342945}$$

### NOTA 14.<sup>a</sup>

A expressão  $dz \sqrt{n - mz^2}$  integrada por partes dá

$$\int dz \sqrt{n - mz^2} = z \sqrt{n - mz^2} + \int \frac{mz^2 dz}{\sqrt{n - mz^2}} = z \sqrt{n - mz^2} + \int \frac{(mz^2 + n - n) dz}{\sqrt{n - mz^2}}$$

e portanto

$$\int dz \sqrt{n - mz^2} = \frac{z \sqrt{n - mz^2}}{2} + \frac{n}{2} \int \frac{dz}{\sqrt{n - mz^2}}$$

mas como

$$\int \frac{dz}{\sqrt{n - mz^2}} = \frac{1}{\sqrt{m}} \times \text{arc. sen.} z \sqrt{\frac{m}{n}}$$

será

$$\int dz \sqrt{n - mz^2} = \frac{z \sqrt{n - mz^2}}{2} + \frac{n}{2 \sqrt{m}} \times \text{arc. sen.} z \sqrt{\frac{m}{n}}$$

Se substituirmos  $m$  por  $\left[ 4 - \left( \frac{\pi \theta R}{180 r} \right)^2 \right]$ , e  $n$  por  $4 r^2$ , resultará

$$\int_0^r dz \sqrt{4 r^2 - \left[ 4 - \left( \frac{\pi \theta R}{180 r} \right)^2 \right] z^2} = \frac{\pi \theta R r}{360} + \frac{360 r^3}{\sqrt{(360 r)^2 - (\pi \theta R)^2}} \times \text{arc. sen.} \frac{\sqrt{(360 r)^2 - (\pi \theta R)^2}}{360 r}$$

# APPENDICE

Nas escadas de caracol o pião e a caixa são cylindros rectos, de base circular e concentricos; os degraus assentam na superficie de um helicoides de plano director.

A abobada que se emprega n'estas escadas é um helicoides, do mesmo passo que aquelle em que assentam os degraus, sendo geralmente de um dos dois typos seguintes:

1.º Helicoides de plano director; e assim o vão da escada é um filete quadrangular de parafuso.

2.º Helicoides não regrado tendo por geratriz um semi-circulo cujo plano passa pelo eixo commum ao pião e á caixa. Com esta abobada, denominada *ponte de S. Gil*, porque o seu emprego teve logar pela primeira vez em uma igreja de França com a invocação d'este santo, o vão da escada consta, alem do filete quadrangular de parafuso que tem por faces empennadas o helicoides onde assentam os degraus e o gerado pelo diametro horizontal do semi-circulo, do espaço comprehendido entre este ultimo helicoides e o gerado pelo proprio semi-circulo.

Dividiremos em dois capitulos a determinação das formulas para a avaliação da superficie e da capacidade das escadas de caracol, tratando no primeiro do caso em que a abobada é o helicoides de plano director, e no segundo do caso em que ella é a *ponte de S. Gil*.

## CAPITULO I

### HELICOIDE DE PLANO DIRECTOR

#### PARTE I

##### SUPERFICIE DA ABOBADA, DA CAIXA E DO PIÃO DA ESCADA

Representaremos por  $r$  (figs. 12 e 12 bis) o raio  $Oa$  do pião, por  $l$  e  $a$  respectivamente a largura  $mn$  e a altura  $mm$  da escada, e será  $r + l$  o raio da caixa e  $r + \frac{l}{2}$  o raio do cylindro recto onde existe a helice media que faz o angulo  $\alpha$  com o plano horizontal.

Se cortarmos a superficie da abobada por dois planos  $mm'n'$  e  $rsr's'$  que passem pelo eixo  $(O, O'O'')$  e façam entre si um angulo infinitamente pequeno, a porção  $mnr's$  d'aquella superficie será um trapezio do qual a altura se confundirá com a largura  $mn$  da escada, e a linha que n'elle se tirar a igual distancia dos lados paralelos é o elemento  $ds_1$  da helice media.

Ora, fazendo passar por  $mn$  um plano perpendicular ao eixo  $(O, O'O'')$ , a porção do plano comprehendida entre as intersecções feitas n'elle pelo pião e pela caixa será a corôa circular tendo para raios  $r$  e  $r + l$ , ou será a projecção do helicoides sobre o mesmo plano, e o trapezio circular  $mnpq$  comprehendido entre os dois planos  $mm'n'$  e  $rsr's'$  é a projecção do trapezio  $mnr's$ ; e do triangulo rectangulo  $tuv$  tira-se  $ds_1 = \frac{ds}{\cos \alpha}$ , sendo  $ds$  o elemento da circumferencia base do cylindro onde existe a helice media. Mas referindo esta circumferencia aos eixos orthogonaes  $(Ox)$  e  $(Oy)$  a sua equação é

$$x^2 + y^2 = \left(r + \frac{l}{2}\right)^2 \quad (1)$$

e como o arco elementar é

$$ds = dx \sqrt{\left(\frac{dy}{dx}\right)^2 + 1}$$

e pela substituição de  $\left(\frac{dy}{dx}\right)$  tirado da equação (1)

$$ds = \frac{\left(r + \frac{l}{2}\right) dx}{\sqrt{\left(r + \frac{l}{2}\right)^2 - x^2}}$$

será

$$ds_1 = \frac{r + \frac{l}{2}}{\cos \alpha} \times \frac{dx}{\sqrt{\left(r + \frac{l}{2}\right)^2 - x^2}}$$

A area do trapezio  $m n r s$  será pois

$$m n r s = l \times \frac{r + \frac{l}{2}}{\cos \alpha} \times \frac{dx}{\sqrt{\left(r + \frac{l}{2}\right)^2 - x^2}}$$

e a area de uma espira completa do helicoido

$$E = 4l \times \frac{r + \frac{l}{2}}{\cos \alpha} \int_0^{r + \frac{l}{2}} \frac{dx}{\sqrt{\left(r + \frac{l}{2}\right)^2 - x^2}} = 4l \times \frac{r + \frac{l}{2}}{\cos \alpha} \times \frac{\pi}{2}$$

ou

$$E = \frac{2\pi \left(r + \frac{l}{2}\right) l}{\cos \alpha} \quad (I)$$

expressão que evidentemente resulta de se dividir por  $\cos \alpha$  a superficie da corôa circular projecção horisontal do helicoido.

No caso de quereremos a porção da superficie helicoidal comprehendida entre dois planos que passando pelo eixo se cortem sob o angulo  $\theta$  a qual terá por projecção na coroa circular o trapezio em que os lados rectilíneos fazem o mesmo angulo  $\theta$ , sendo n'elle a area  $\frac{\pi \theta}{180} \left(r + \frac{l}{2}\right) l$ , será aquella porção de helicoido

$$E_\theta = \frac{\pi \theta \left(r + \frac{l}{2}\right) l}{180 \times \cos \alpha} \quad (II)$$

A superficie da caixa da escada está comprehendida entre duas helices que interceptam a porção  $a$  em cada geratriz do cylindro onde ella existe, e como, pela planificação d'este, aquella superficie se converte n'um parallelogrammo cuja base é  $a$  e a altura é a porção da circumferencia base do cylindro interceptada pelos dois planos que, passando pelo eixo do helicoido, limitam uma porção de caixa, notando que o raio do cylindro é  $r + l$ , a superficie que corresponde a uma espira será

$$C = 2\pi (r + l) a \quad (III)$$

e a que fica comprehendida entre dois planos que passando pelo eixo do helicoido se cortem sob o angulo  $\theta$  terá por expressão

$$C_\theta = \frac{\pi \theta}{180} (r + l) a \quad (IV)$$

A superficie  $m'q's'$  que um degrau intercepta na caixa converte-se n'um triangulo rectangulo em que os cathetos são  $q's' = a'$  altura do degrau e  $m'q'$  arco da secção recta da caixa interceptado pelas duas arestas  $m'n'$  e  $p'q'$  que, sendo  $\varphi$  o angulo formado por ellas, terá o valor  $\frac{\pi \varphi}{180} (r + l)$ , sendo portanto a expressão d'aquella superficie

$$D_c = \frac{\pi \varphi}{360} (r + l) a' \quad (V)$$

Para determinar a superficie do pião da escada o processo é inteiramente analogo ao que se empregou para a determinação da superficie da caixa, e assim a que corresponde a uma espira será

$$P = 2\pi r a \quad (VI)$$

e a que fica comprehendida entre dois planos que passando pelo eixo do helicoides se cortem sob o angulo  $\theta$  será

$$P_{\theta} = \frac{\pi \theta}{180} r a \quad (\text{VII})$$

A superficie  $n'p'r'$  que um degrau intercepta no pião converte-se n'um triangulo rectangulo cujos cathetos são  $p'r' = q's' = a'$  altura do degrau, e  $\widehat{n'p'}$  arco da secção recta do pião interceptado pelas duas arestas  $m'n'$  e  $p'q'$  que, sendo  $\varphi$  o angulo formado por ellas, terá o valor  $\frac{\pi \varphi}{180} r$ , e a expressão d'aquella superficie será

$$D_p = \frac{\pi \varphi}{360} \times r a' \quad (\text{VIII})$$

## PARTE II

### CAPACIDADE DA ESCADA

Se por  $mn$  e  $m'n'$  fizermos passar planos perpendiculares ao eixo  $(O, O'O'')$  o espaço comprehendido entre elles, o pião e a caixa da escada é a corôa cylindrica da altura  $a$  e com os raios  $r$  e  $r+l$ .

Fazendo tambem passar pelo eixo  $(O, O'O'')$  dois planos  $mnn'm'$  e  $pqs'r'$  que se cortem sob um angulo infinitamente pequeno, é claro que os dois polyedros  $mnpqsr$  e  $m'n'p'q's'r'$  são iguaes entre si porque as faces de um são iguaes ás do outro e similhantemente dispostas, succedendo o mesmo com relação aos angulos diedros, e então será

$$mnpqsr + mnrs m'n'p'q' = mnrs m'n'p'q' + m'n'p'q's'r'$$

e portanto são iguaes entre si os sectores da corôa cylindrica e do filete quadrangular de parafuso comprehendidos entre os dois planos que passam pelo eixo  $(O, O'O'')$  e se cortam sob um angulo infinitamente pequeno. É facil concluir d'isto que a corôa cylindrica equivale a uma espira, ou

$$E = 2\pi \left( r + \frac{l}{2} \right) l a \quad (\text{I})$$

e que a porção de filete comprehendida entre dois planos que passando pelo eixo se cortem sob o angulo  $\theta$  terá por expressão

$$E_{\theta} = \frac{\pi \theta}{180} \left( r + \frac{l}{2} \right) l a \quad (\text{II})$$

Para determinar o volume  $m'n'p'q's'r'$  de um degrau façamos passar pelas arestas  $m'n'$  e  $p'q'$  planos que se interceptem segundo o eixo  $(O, O'O'')$  e dos quaes o angulo será  $\varphi$ . Se pela aresta  $p'q'$  traçarmos um helicoides com passo igual ao d'aquelle em que o degrau assenta, é claro que cada um dos solidos  $m'n'p'q's'r'$  e  $m'n'p'q'm_1n_1$  tem por volume metade do do sector de helicoides cuja altura é a do degrau,  $a' = q's'$ , e que está comprehendido entre os planos que se cortam sob o angulo  $\varphi$ , pois que aquelles solidos são iguaes entre si, visto as faces de um serem iguaes ás do outro e similhantemente dispostas, succedendo o mesmo aos angulos diedros, e o volume do degrau será

$$D = \frac{\pi \varphi}{360} \left( r + \frac{l}{2} \right) l a' \quad (\text{III})$$



## CAPITULO II

### PONTE DE S. GIL

#### PARTE I

##### SUPERFICIE DA ABOBADA

Representemos respectivamente por  $r$  e  $R$  (figs. 13 e 13 bis) o raio  $oA$  da geratriz e a distancia  $oO$  do centro d'ella ao eixo do helicoido.

Se cortarmos a abobada por dois planos  $ABC$  e  $DEF$  que, passando pelo eixo ( $O, O''$ ), façam entre si um angulo infinitamente pequeno, a porção  $ABCDEF$  da superficie da abobada poderá planificar-se segundo um trapezio do qual a altura se confunde com o desenvolvimento  $\pi r$  da geratriz e cuja linha equidistante dos lados parallellos é o elemento  $ds_1$  da helice media.

Ora, se descrevermos o tóro que tem a geratriz  $ABC$ , a porção da superficie d'elle comprehendida entre os planos  $ABC$  e  $GHI$  será  $ABCGHI$  que pôde planificar-se segundo um trapezio em que a altura se confunde com o desenvolvimento  $\pi r$  da geratriz, tendo por linha equidistante dos lados parallellos o elemento  $ds$  da circumferencia secção recta do cylindro onde existe a helice media da abobada. É claro que, se for  $\alpha$  o angulo que esta helice faz com o plano horisontal, será  $ds_1 = \frac{ds}{\cos \alpha}$ , e como, referindo aquella circumferencia aos eixos orthogonaes ( $Ox$ ) e ( $Oy$ ),

a sua equação é

$$x^2 + y^2 = R^2$$

o elemento  $ds$  será

$$ds = \frac{R dx}{\sqrt{R^2 - x^2}}$$

e portanto

$$ds_1 = \frac{R}{\cos \alpha} \times \frac{dx}{\sqrt{R^2 - x^2}}$$

A area do trapezio  $ABCDEF$  será pois

$$A B C D E F = \pi r \times \frac{R}{\cos \alpha} \times \frac{dx}{\sqrt{R^2 - x^2}}$$

e a de uma espira completa da abobada

$$E = 4 \pi r \times \frac{R}{\cos \alpha} \int_0^R \frac{dx}{\sqrt{R^2 - x^2}} = 4 \pi r \times \frac{R}{\cos \alpha} \times \frac{\pi}{2}$$

ou

$$E = \frac{2 \pi^2 R r}{\cos \alpha} \quad (I)$$

expressão evidentemente igual ao quociente que resulta de se dividir por  $\cos \alpha$  a superficie do tóro.

A porção da superficie da *ponte de S. Gil* comprehendida entre dois planos que, passando pelo eixo, se cortem sob o angulo  $\theta$ , á qual corresponde no tóro a porção de superficie comprehendida entre os mesmos planos, exprimir-se-ha por

$$E_\theta = \frac{\pi^2 \theta R r}{180 \times \cos \alpha} \quad (II)$$

## PARTE II

## CAPACIDADE DA ABOBADA

Os dois planos que passam pelo eixo ( $O, O'O''$ ), cortando-se sob um angulo infinitamente pequeno, interceptam na abobada o sector  $ABCDEF$  e no tóro o sector  $ABCGHI$ . Ora, se por  $aA$ , intersecção feita pelo helicoides no plano  $ACIG$ , traçarmos um plano perpendicular aquelle resultarão os dois tetraedros  $eaGA$  e  $abDA$  iguaes em volume, pois que têm as bases  $eaG$  e  $abD$  iguaes, tendo o vertice commum  $A$ ; e se pela recta  $ac$ , parallela a  $GA$ , traçarmos um plano perpendicular a  $ACIG$  resultarão os dois tetraedros  $aegA$  e  $bacA$  iguaes em volume, pois que têm as bases  $aeg$  e  $bac$  iguaes e situadas no mesmo plano, tendo o vertice commum  $A$ . Se por quaesquer duas rectas infinitamente proximas, parallelas a  $GA$  e situadas no plano  $ACIG$ , taes como  $mn$  e  $qs$ , traçarmos planos perpendiculares áquelle resultarão os prismas  $mnpqr$  e  $m'n'p'q'r's'$  evidentemente iguaes em volume, pois que têm bases iguaes e altura iguaes. Por este modo se conclue que os solidos  $ABCIa'EaG$  e  $AaDFa'C$  têm volumes equivalentes, e então

$$ABCIa'EaG + ABCa'Ea = ABCa'Ea + AaDFa'C$$

ou o sector do helicoides tem volume igual ao do sector do tóro.

O que acabamos de ver tem logar com quaesquer dois planos que passando pelo eixo da abobada se cortem sob um angulo infinitamente pequeno, e então a capacidade de uma espira completa da *ponte de S. Gil* será igual á capacidade do tóro, ou

$$E = \pi^2 R r^2 \quad (I)$$

e a capacidade do sector da abobada comprehendido entre dois planos que se cortem segundo o eixo sob o angulo  $\theta$  será

$$E_\theta = \frac{\pi^2 \theta R r^2}{360} \quad (II)$$





# ERRATAS

PAGINA	LINHA	ERRO	EMENDA
5	11	$a_1'$	$a_1'$
5	12	$x_1^2$	$x_1^2$
5	13	$y_1^2$	$y_1^2$
7	20	$C_1^{a'}$	$C_1^{a'}$
7	21	$\alpha_1'$	$\alpha_1'$
7	21	$y_1^2$	$y_1^2$
7	24	$e_1'$	$e_1'$
21	21	coodernadas	coordenadas
26	17	$A'$	$A'_c$
27	20	$\left(\frac{dy}{z}\right)$	$\left(\frac{dy}{dz}\right)$
28	13	$\frac{3}{3}$	$\frac{3}{4}$
34	7	$B'$	$B'_c$
36	ultima	$\int_0^r$	$\int_0^r$
37	5	$lg. \frac{\pi \theta R + \sqrt{(\pi \theta R)^2 + (360 r)^2}}{360 r}$	$lg. \frac{\pi \theta R + \sqrt{(\pi \theta R)^2 - (360 r)^2}}{360 r}$
40	6	$\int_0^r$	$\int_0^r$
47	9	$\frac{(2m+1) \cdot 5 \cdot 3 \cdot 1}{(2m+2) \cdot 6 \cdot 2 \cdot 4}$	$\frac{(2m+1) \cdot 5 \cdot 3 \cdot 1}{(2m+2) \cdot 6 \cdot 4 \cdot 2}$
48	17	$\frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cdots \frac{2m-1}{2m}$	$\frac{1}{2} \cdot \frac{3}{4} \cdot \frac{5}{6} \cdots \frac{2m-1}{2m} \varphi$
49	ultima	$\frac{z^4}{R^4}$	$\frac{z^4}{r^4}$
50	16	$\int_0^r$	$\int_0^r$





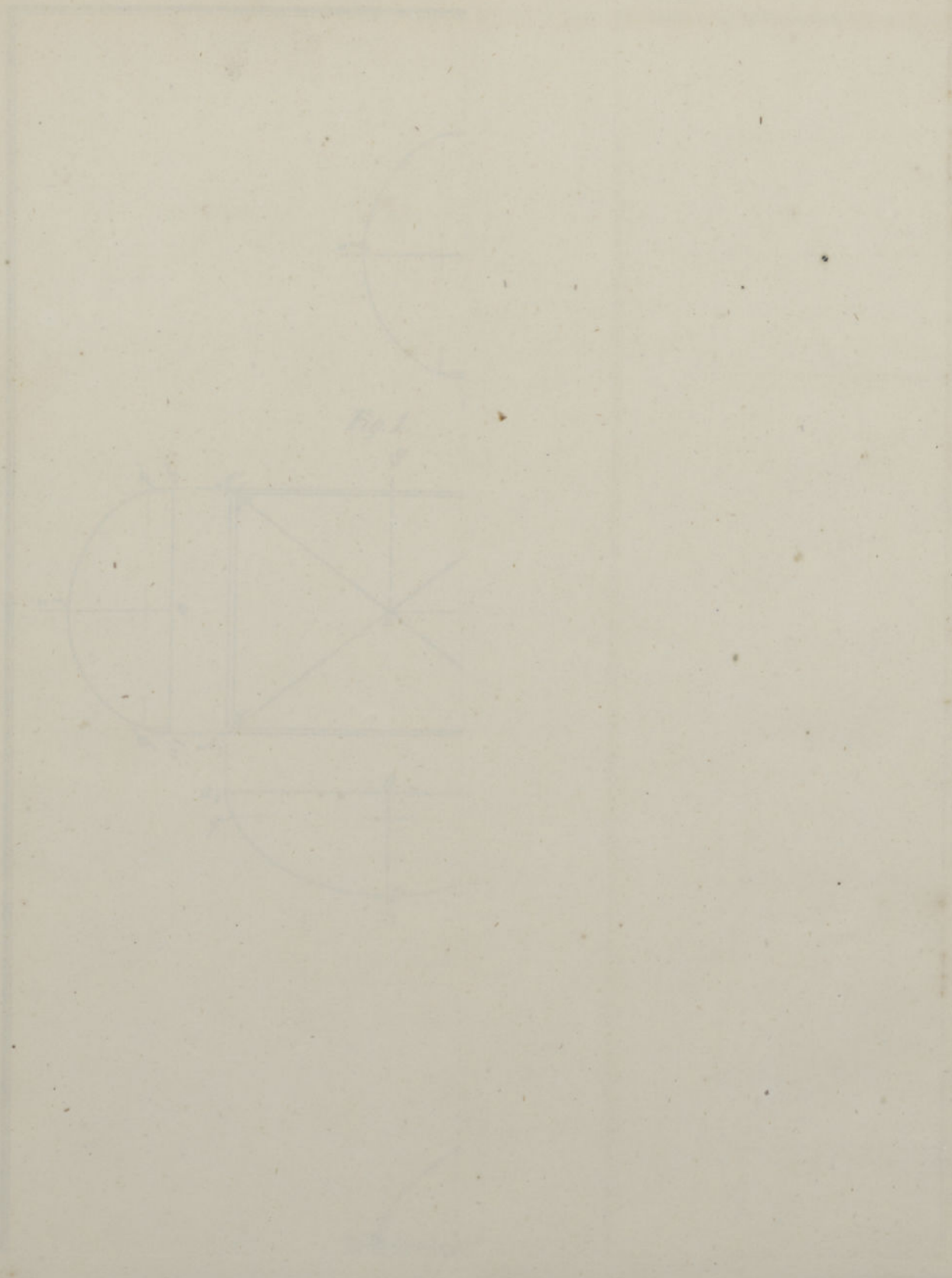


Fig. 1

Fig. 8.

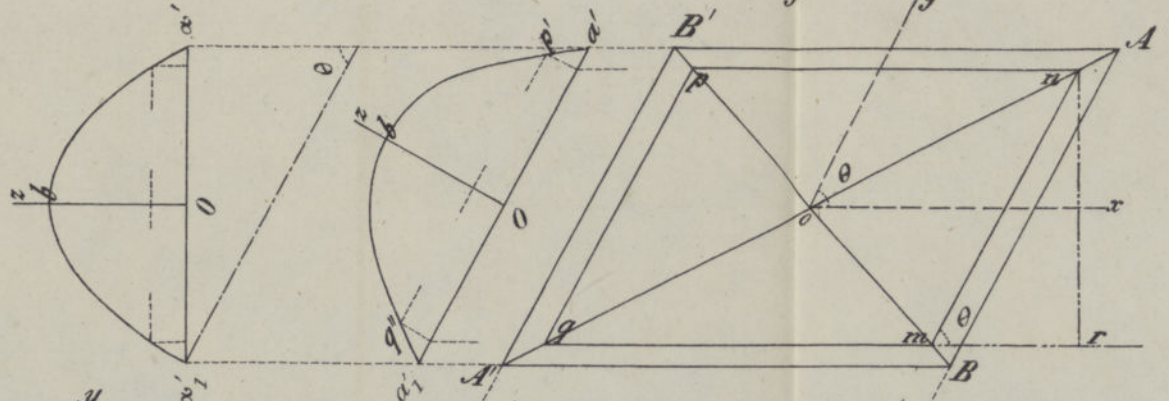


Fig. 6.

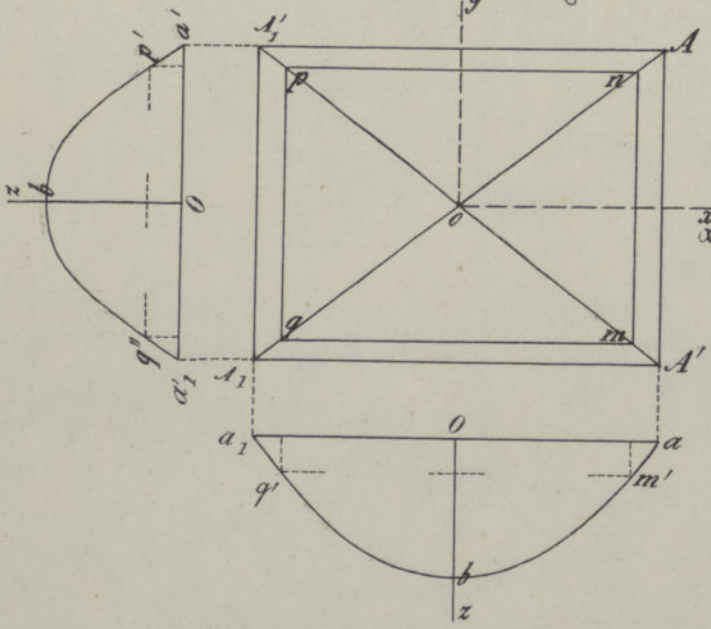


Fig. 7.

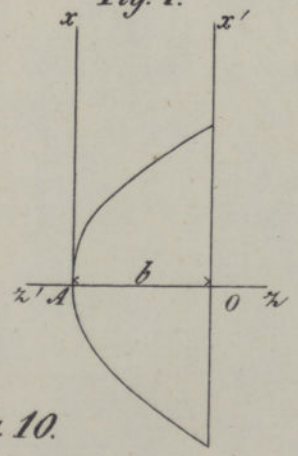


Fig. 10.

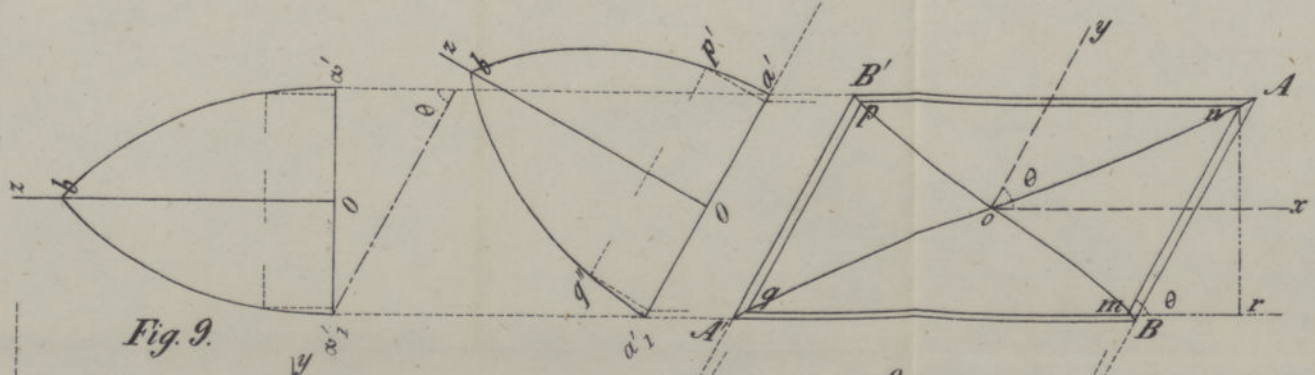
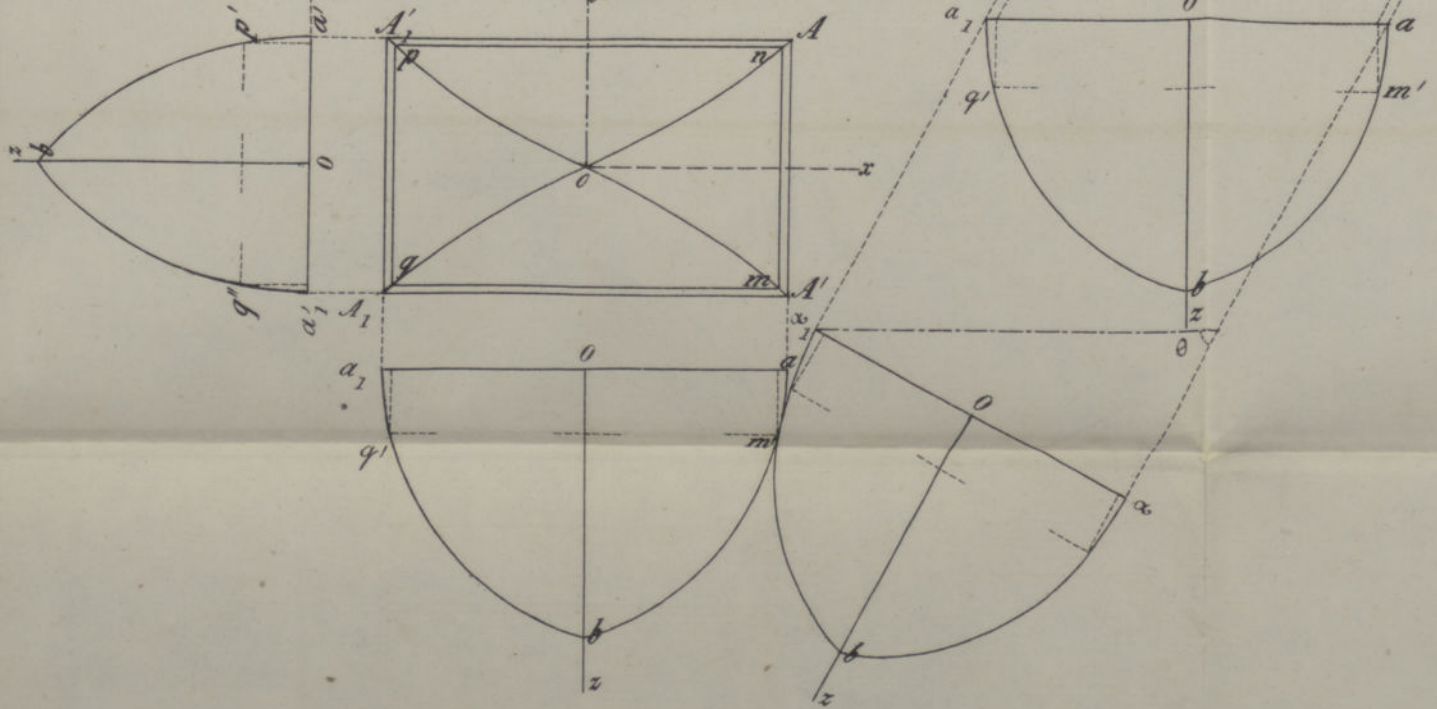


Fig. 9.



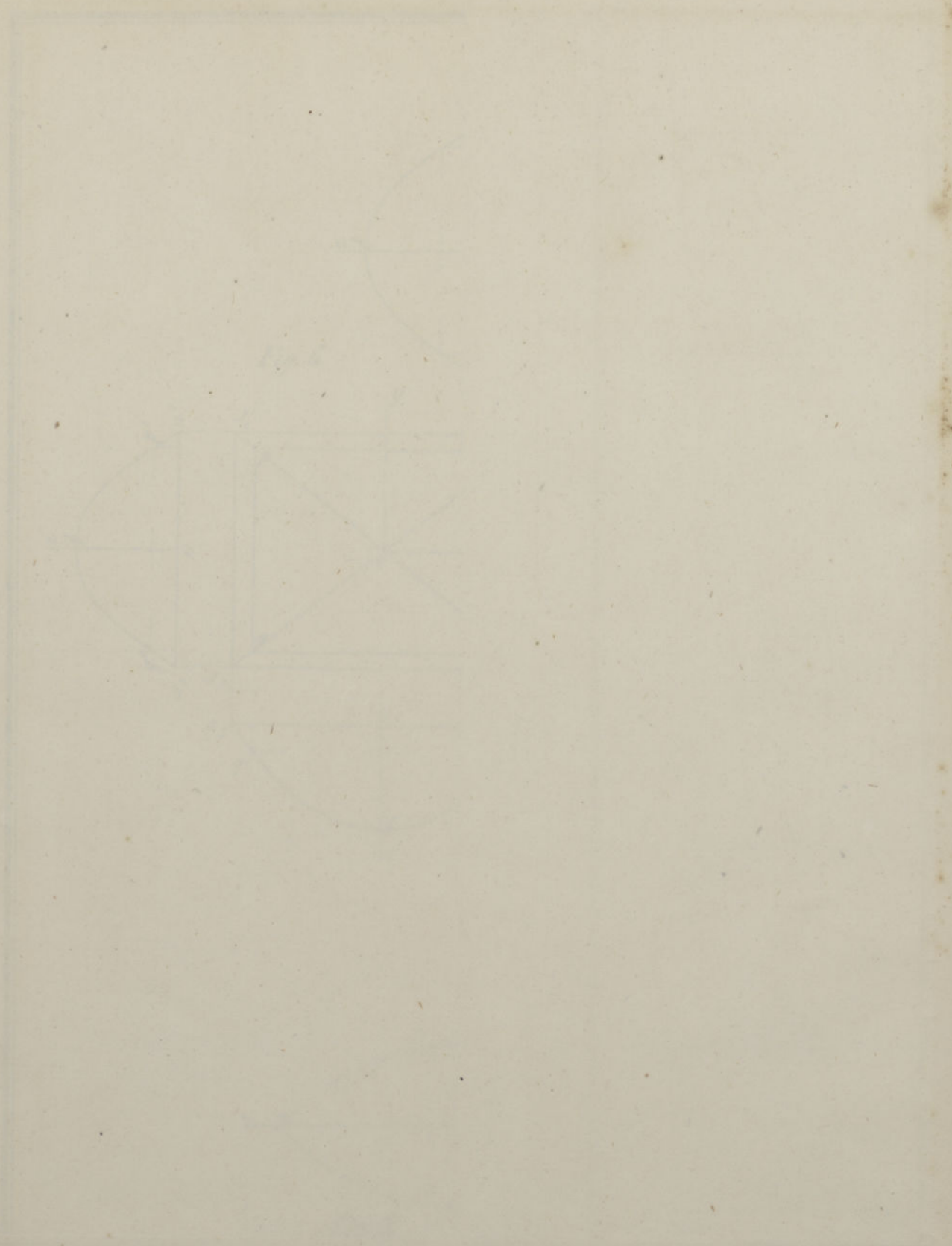


Fig. 11

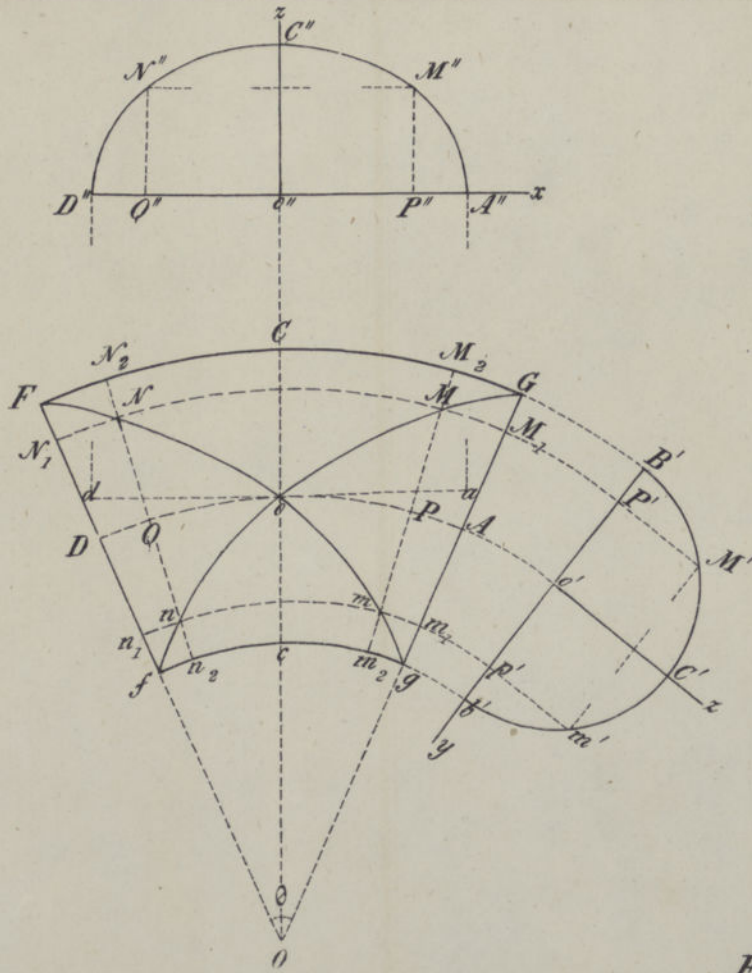


Fig. 12. bis

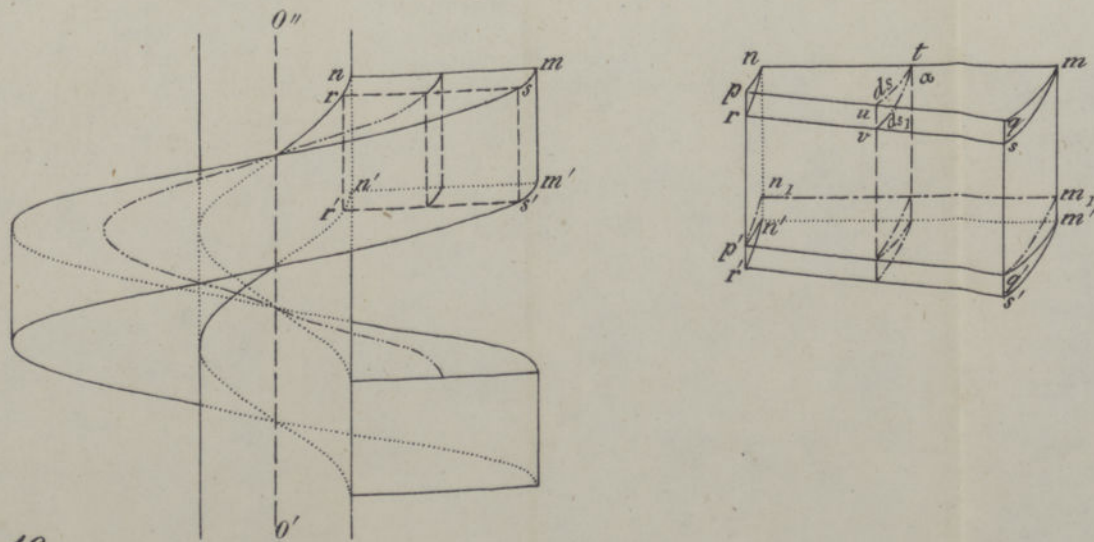
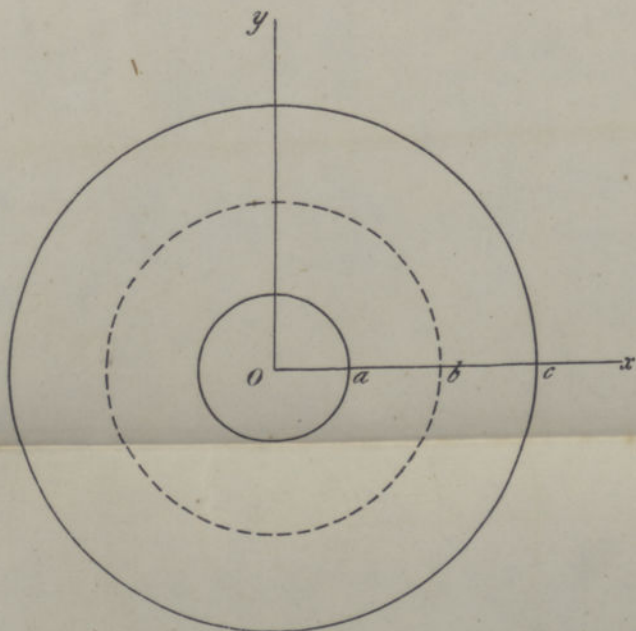
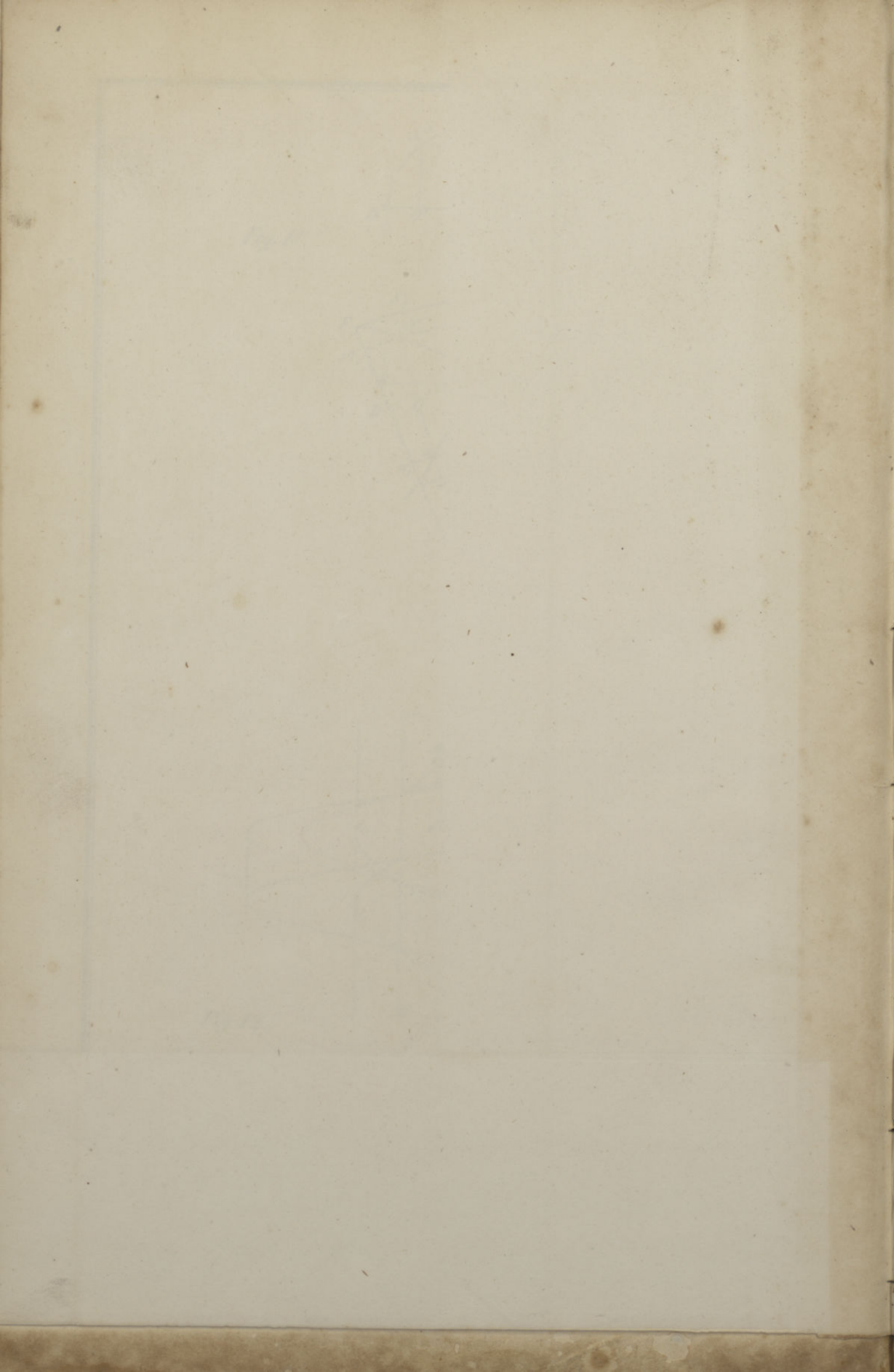


Fig. 12.







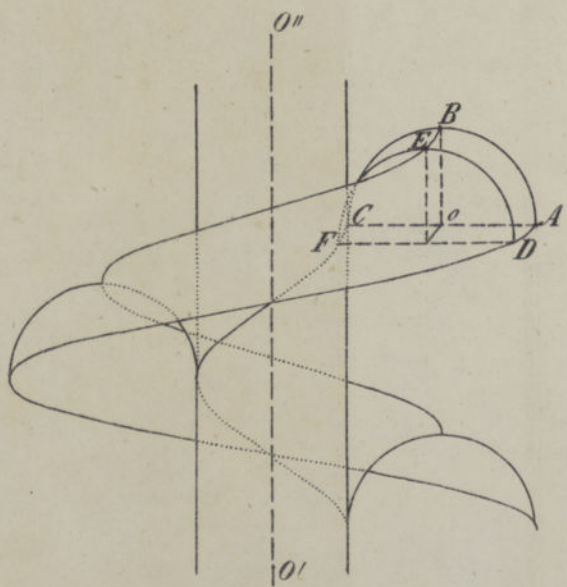


Fig. 13.

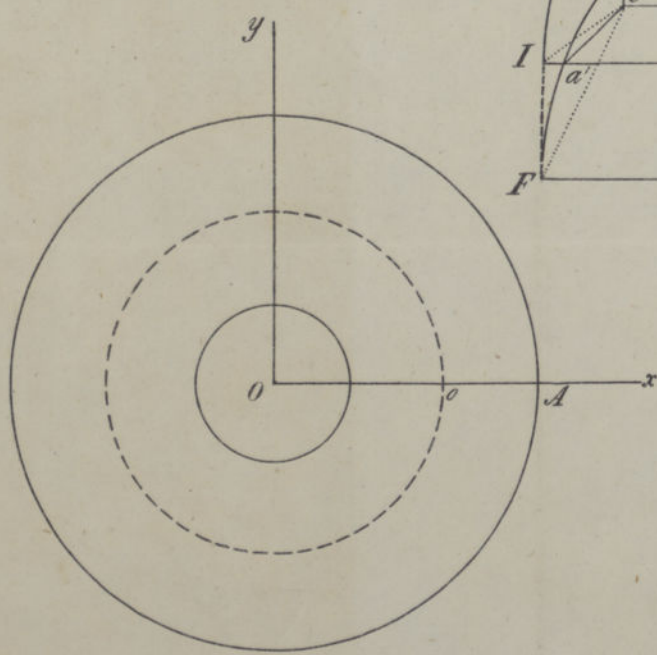
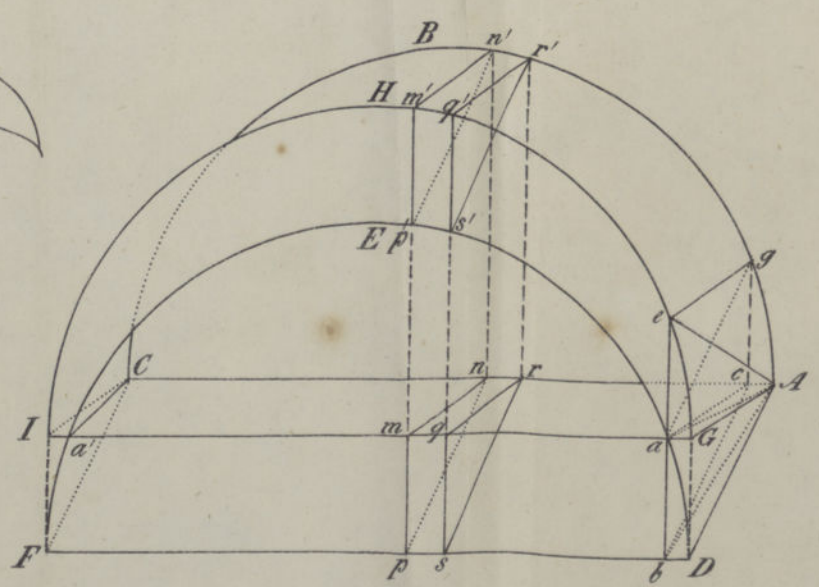


Fig. 13. bis









 **RÓMULO**  
CENTRO CIÊNCIA VIVA  
UNIVERSIDADE COIMBRA



**\*132970259X\***

