

## Teknik Kongre Tartışmaları (\*)

Eylül ayında Ankara'da toplanan I. Teknik Kongrede, Sayın Y. Müh. Kâzım Türkmen'in Konu II üzerine vermiş olduğu «Drenaj Problemlerinin İncelenmesi» adlı tebliğinin bir noktasına itiraz etmiş ve itirazımdan sebeplerini kısaca izah etmişim. Sayın Kâzım Türkmen'in «Türkiye Mühendislik Haberleri» dergisinin Ocak ayı sayısında çıkan «Teknik Kongre Tartışmaları» başlıklı yazısını okudum. Sayın yazarın bu yazısında, benim tarafımdan söylemeyen fikirler ve sözler bana isnat edilmekte ve izahına çalıştığım hususların ise yanlış anlaşıldığı gözükmemektedir. Kâzım Türkmen ile yapmış olduğum konuşmalarda, tebliğinde ortaya attığım fikirlere kendisini fazla kaptırmış olması yüzünden, bu hususta bir anlaşmaya varmanın imkânsız olduğunu anladım. Zannederim aynı sebeplerle Konu II nin genel raportörü Y. Müh. Fuat Şentürk de raporunda bütün tebliğlere temas ettiği halde, Kâzım Türkmen'in tebliğine temas etmemekte ve kendisiyle zıt fikirde olduğunu raporun 6. sahifesinde zikretmektedir.

Bütün inşaat mühendisleri tarafından okunan kıymetli «Türkiye

Yazan :  
Kâzım ÇEÇEN  
(Prof. Dr. techn., İ.T.Ü.)



Mühendislik Haberleri» nde, yukarıda bahsi geçen yazının neşredilmesi üzerine, Sayın Kâzım Türkmen'in yanıldığını tahmin ettiğim hususları daha iyi izah etmek için bu kısa yazıyı gönderiyorum.

### I — İlk önce bazı hususları tazih etmek isterim :

a — Kâzım Türkmen, benim «Darcy kanunu ile drenaj problemlerinin hallinin mümkün olmadığını» söylediğimi yazıyor. Böyle bir cümleyi ne söyledim, ne de düşündüm. Bugüne kadar yeraltı sularının akımları üzerine yapmış olduğum çalışmalarda (1) daima Darcy kanunu kullandım.

Ancak, hızın aşırı derecede büyük olduğu veya zemin danelerinin çok iri olması ve burlara benzer diğer ahvalde, ayrıca sengüler noktalarda, borulu kuyu civarında, Darcy kanununun yürürlükte olmadığı bilirim. Gerek basıltığı ve gerekse doğruluğu bakımından birçok problemlerde Darcy kanununun kullanı-

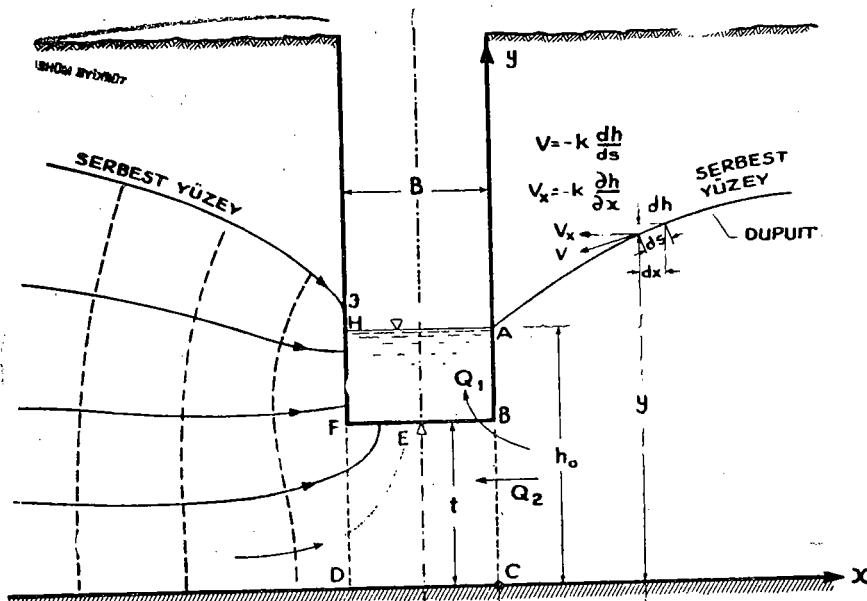
masının uygun olacağını da burada tekrarlıyorum. Yukarıda bana atfelenen cümleye ise teype alınmış olan kongre zabitlerinde da rastlamadım.

b — Kâzım Türkmen'in tebliği esas itibariyle üç bölümünden teşekkül etmektedir. Tebliğin A bölümü, Donnan formülü ile Dupuit'in hendek ve kuyu formüllerinin çıkartılması na hasredilmiştir. Bu hususlar her kitapta mevcuttur ve 80-100 senedenberi zaten bilinmektedir (2). Yenilik olarak (Şekil : 6) da gösterildiği gibi Dupuit (veya benzeri Donnan veya Coldig 1875 )formülünü, tabanı geçirimsiz tabakaya kadar inmeye Hendeklere, sınır şartlarını hiçe sayarak tatbik etmesi ve buradan hendek genişliğinin tesiri olmayacağı iddiasında bulunması hususudur. İşte benim itirazım da bu noktayadır.

B bölümünde ise Kirkham formülüne temas ederek bu formülde hendek genişliğinin mevcut olmaması gerektiğini iddia etmektedir. Ben burada Kirkham formülü için hiçbir iddiada bulunmuyorum. Yalnız böyle bir formülün hendek genişliğini ihitifa etmesi gerektiğini belirtiyorum.

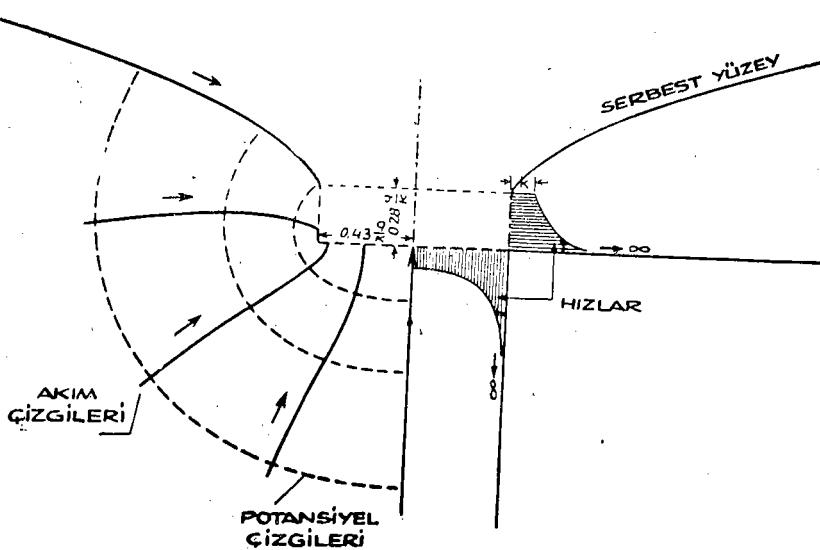
C bölümünde ise sayın Kâzım Türkmen, merhaleli tatbikat yolunu izah etmektedir. Bu hususta fazla birsey söylemeyeceğim. Bunlar her kitapta bulunduğu gibi merhaleli sistemin ne şekilde tatbik edileceği Alman Dren Nizamnamesinde 30 senedenberi mevcuttur.

II — Mühendislikte çıkartılan formüllerin hepsi muayyen kabullere dayanır ve yapılan kabulün işaretini nisbetinde de hakikate uyarırlar. Yalnız formüller bu kabullerin cari olmadığı bölgelere teşmil edilecek olursa veya sınır şartları tam olarak nazari itibare alınmaz ise o takdirde elde edilen formülden bazı hükümler çıkarırken de dikkatli olmamız gereklidir. Bir faktörün problem üzerine tesir edip etmediği, ancak hakikate yakın kabullere dayanarak, o faktörü sınır şartlarına uygun şekilde formüle ithal ettikten sonra anlaşı-



Sekil : 6 — Akımın hakiki durumu  
(Dupuit'e göre)

(\*) Kâzım Türkmen tarafından T. M. H. 94. sayısında yazılan yazıya cevap.



**Sekil : 7 — İçerisinde su bulunmayan hendek (Breitenöder'e göre)**

lir. Malum olduğu gibi Darcy kanunu  $V = k \frac{dh}{ds}$  şeklinde tipik bir laminer akımı ifade eder ve  $V$  hızı boşluklar arasındaki hakiki hız olmayıp fiktif hızı gösterir. Yapılan deneyle bu kanunun yürürlük alanının çok geniş olduğunu göstermiştir. Hız vek-

$$\text{törü } V = -k \frac{dh}{ds} \text{ olarak gösterilir.}$$

$$\text{Bunun bileşenleri ise } V_x = -k \frac{\delta h}{\delta x}$$

$$V_y = -k \frac{\delta h}{\delta y} \text{ olarak ifade edilir.}$$

Burada  $h$  piyezometre yüksekliğini göstermektedir. Serbest yüzeyde ise yüzeyin kot farkına eşittir. Zira basıncı  $P = P_0$  atmosfer basıncıdır ( $dh = dy$ ). Dupuit diferansiyel denk-

$$\frac{\delta y}{\delta x}$$

$$\text{lemi } Q = k.y \text{ olarak yazılır.}$$

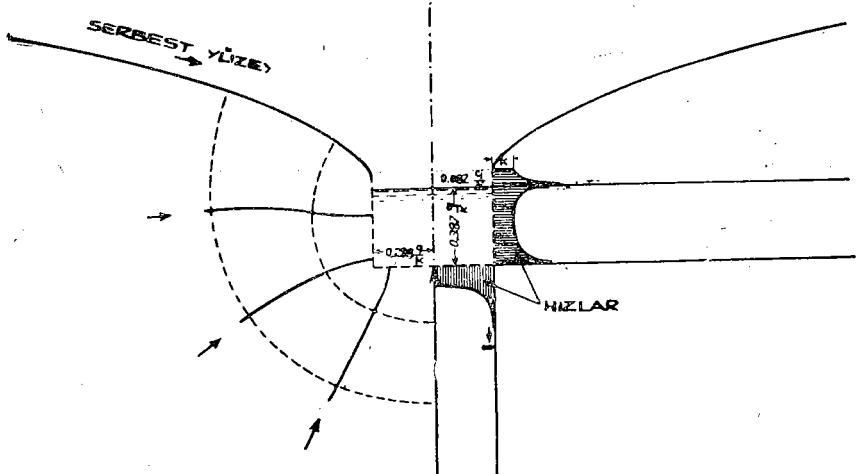
Burada yüzeydeki hızın yatay bileşeninin düşey düzlemdeki diğer hızlarla aynı değerde olduğu kabul ediliyor demektir. Hendekten uzakta veya hendek tabanının geçirimsiz tabakaya kadar indiği hallerde ('yani AC),  $x = 0$ ,  $y = h_0$  yazılır ('Dupuit'). Yapılan hata ise takribî hesaplar için kabili tecziv hudutlar içinde kalabiliir. Fakat Sayın Kâzım Türkmen'in yaptığı gibi bu, tabanı geçirimsiz tabakadan ( $t$ ) kadar yüksekte olan hendeklere tatbik edilerek  $x = 0$ ,  $y = h_0$  yazılacak o-

lursa hem yanlış bir kabul yapılmış, hem de ABE sınır şartı hiç nazari itibara alınmamış olur. Böyle hareket etme imkânı mevcut olsa iden olmayacağı seyleri dahi ispat etmek kabil olurdu. Sayın Kâzım Türkmen böyle hareket ederek hendek genişliğinin (B) tesiri olmadığını isbat ettiğini zannediyor ve tebligindeki (Sekil : 4) de tekrar izaha çalışıyor. Bu formül böyle tatbik edilebilse iden ( $t$ ) hendek yüksekliğinin veya hendek tabanının şekeinin de tesiri olmayacağı gibi  $Q_1 = Q_2$  olacağı, şeklinde hakikate uymayan bırsürü sonuçlara varılabilir. Bunların sebebi sınır şartlarını ve hidrolik esasları gözetmemektir. Yukarıda izah ettiğimiz gibi bu formül ancak

tabanı geçirimsiz tabakaya kadar inen hendekler için takribî ve kolay çözümler verir, geçirimsiz tabakaya kadar hendeklerde ise ( $t$ ) mesafesi artık daha da yanlış sonuçlar elde edilir. Donnan formülü için de benzer mütalâalar yürütültür.

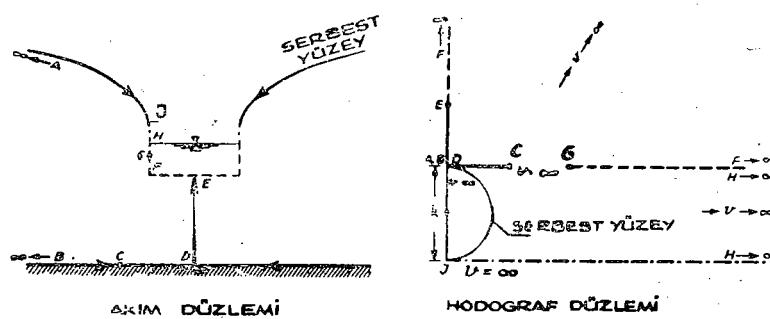
(Sekil : 6) nn sol yarısında ( $t$ ) taban yüksekliği v.s. bütün faktörler sabit tutulmuş ve bir B genişliği için akım ve potansiyel çizgileri çizilmiştir. Yalnızca (B) genişliğinin değiştirilmesi suretiyle akım ve potansiyel çizgilerinin değişeceği aşikârdır. Bu açıklamada '(B) genişliğinin bir tesiri olmayacağı iddiasının yanlış olduğunu göstermektedir. Sayın yazar, tabanı geçirimsiz tabakaya kadar inmeye Hendek problemin doğrusu nasıldır? Hızlar ne şekildedir? Yapılan hata ne kadardır? diye soruyor. Bu gibi hususların etüdünü, yazımızın çerçevesi içerisinde sürdürmek mümkün değildir. Kirkham ve Kano formülleri herhalde hakikate daha uygundur. Fakat bunların komplike olması, mutlak olarak basit formül elde etmek amacıyla Dupuit ve Donnan formüllerinin tabanı geçirimsiz tabakaya kadar inmeye Hendeklere tatbik edilmesi ve dolayısıyle yanlış sonuçlar çıkartılmasını icap ettirmez.

Bütün sınır şartları titizlikle nazarî itibare alınarak hodograf metodu ile Prof. Dr. Breitenöder tarafından çözülen ve sonuçları Sekil 7 ve 8 de verilen iki hendek problemini misal olarak gösteriyorum. Sekil



**Sekil : 8 — İçerisinde su bulunan hendek (Breitenöder'e göre)**

## ...TEKNİK KONGRE



**Sekil 1: 9 — Hendek problemlerinin Hodografi metodu ile çözümü**

7 de hendekteki su, ya hemen bularlaşıp gittiği veya çok az derinlikte olduğu, diğeri ise hendekte muayyen bir su bulunması halini göstermektedir.

Bu misallerde Darcy kanunu kullanılmıştır. Serbest yüzey hodografta yarımdaire üzerindedir. Akım potansiyel bir akımdır ve minimum ve maksimum noktaları sınırladır. Problemin verilen sınır şartlarına göre yalnız bir tek çözümü mevcuttur.

Misallerde <sup>(3)</sup> q hendeğe bir taraftan giren debiyi, k ise permeabilite kat sayısını göstermekte ve

$q$   
problem — ölçügine göre bütün  
k

halleri içine almaktadır. Esas münakaşa mevzuu olan hendek tabanının genişliği ve tabanın geçirimsiz tabakadan olan yüksekliğinin tesiri ise E noktasının hodograf düzlemindeki yerinden gayet açık olarak gözükmektedir. Bu misalle Sayın Kazım Türkmen'in tamamen tatmin olacağını tahmin etmekteyim (Şekil : 9).

Benzer çözümler, rölausasyon, montekarlo, elektrik analogisi, paralel plaklar arasından vizkoz sıvılar geçirme v.s. gibi metodlarla da elde edilebilir.

Malum olduğu üzere hendek ci varında Donnan formülü ile Dupuit formülü aynı sınır şartlarını hızdırır. Biri üstten diğeri yandan beslenmeye göredir. Biz burada yalnız yandan beslenme halini aldık. Diğerlerini de aynı şekilde izah etmek kabildir <sup>(4)</sup>.

Tabiatıyla, doğru olarak bu formülde de hendek genişliği hesaba katılmıştır.

(1) K. Çeçen: Die Ermittlung des Durchlaessigkeitsbeiwertes im Zusammenhang bautechnischer Bodenuntersuchungen. Graz 1959.

K. Çeçen: Seepage onto the Slopes Isotropic and Anisotropic Soils. International Association for Hydraulic Research.

9. Convention 1961. Sahife 468-484.

(2) J. Luthin, Drainage of Agricultural Lands. 1957

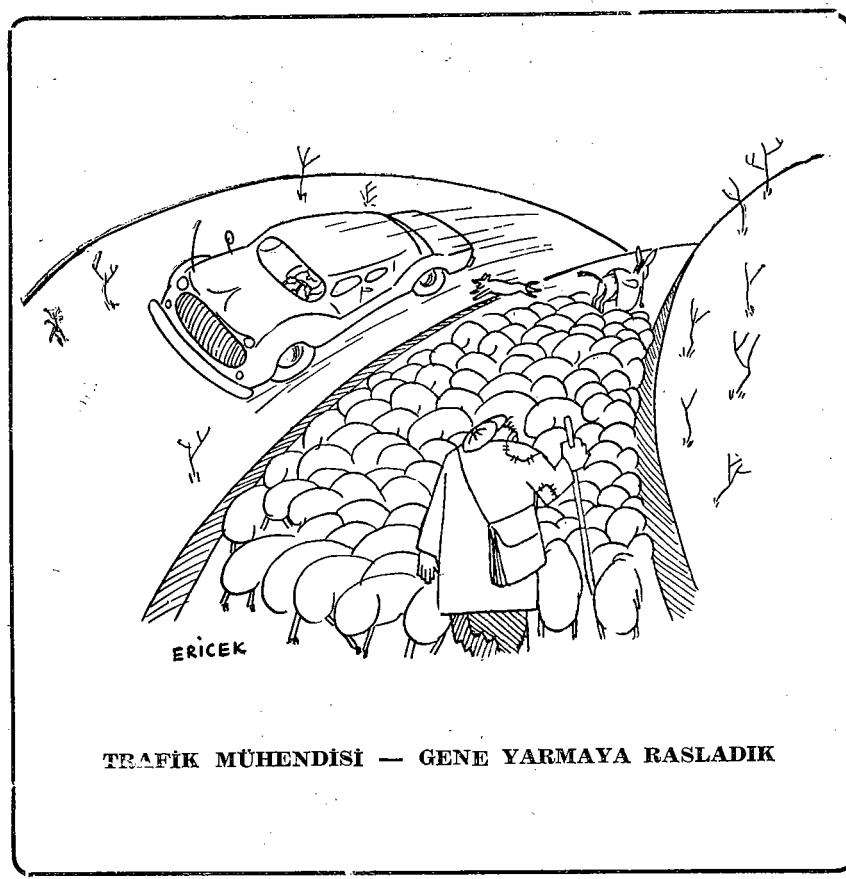
R. Dacher, Grundwasserströmung. 1936

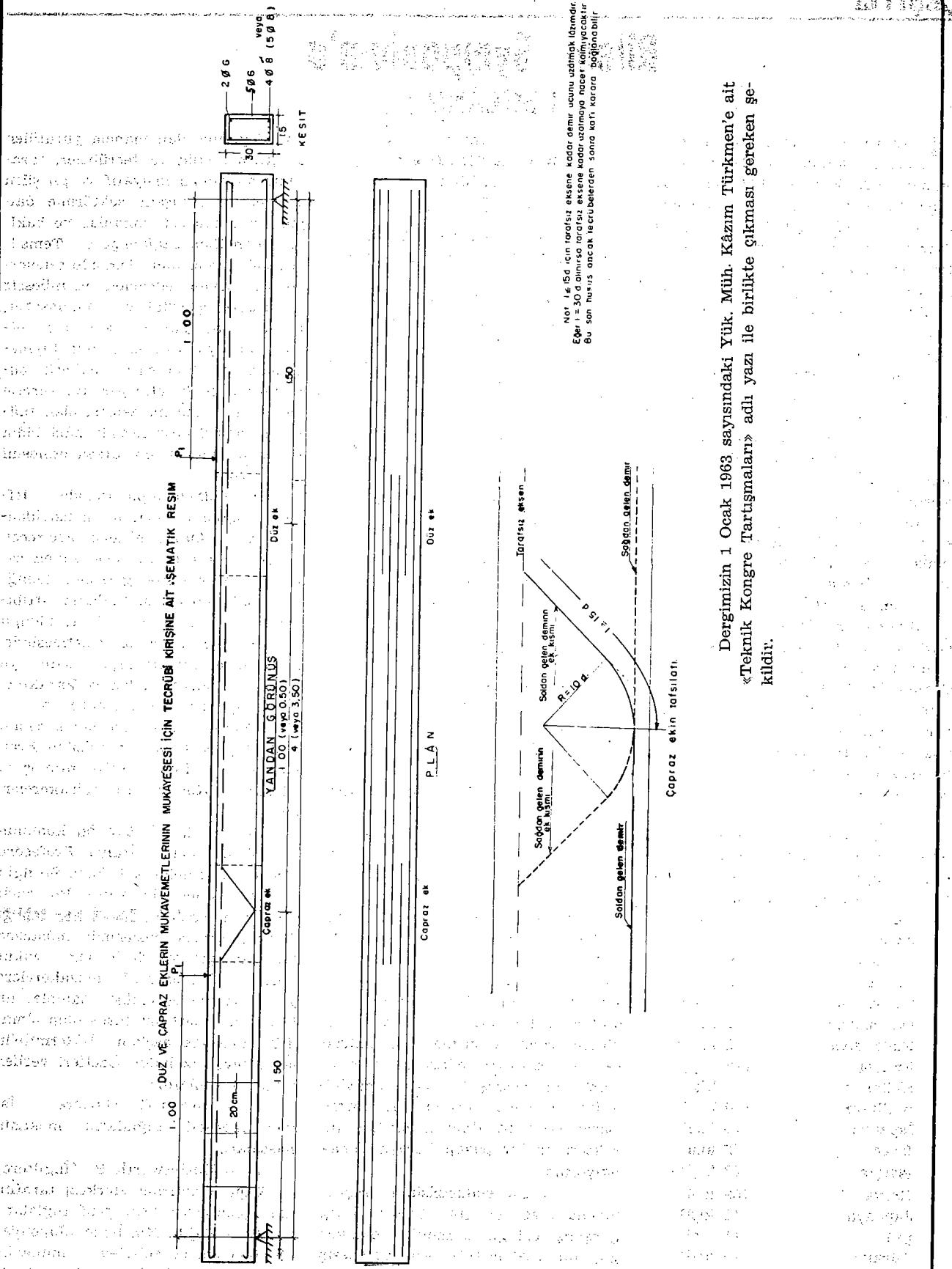
J. Dupuit, Etudes théoriques et pratiques sur le mouvement des eaux. 1863.

(3) M. Breitenöder : Ebene Grundwasserströmung mit freiter Oberfläche 1942.

(4) K. Zanker : Schriftumreihe des Kuratoriums für Kulturbauwesen. Heft 8, Sahife 65.

(5) T. Kano : Fourth Congress on Irrigation and Drainage. Madrid 1960 Sahife 11601.





Dergimizin 1 Ocak 1963 sayısındaki Yük. Müh. Kazım Türkmen'e ait  
«Teknik Kongre Tartışmaları» adlı yazı ile birlikte çıkmazı gereken se-  
kildir.